

# STAHL UND EISEN.



## Zeitschrift

für das

deutsche Eisenhüttenwesen.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter, und Generalsecretär Dr. W. Beumer,  
Geschäftsführer des                      Geschäftsführer der  
Vereins deutscher Eisen                      nordwestlichen Gruppe

# Stahl und Eisen

Verein Deutscher Eisenhüttenleute, Verein Deutscher Eisen-  
und Stahl-Industrieller, Nordwestliche Gruppe, Verband ...



1902.

in Düsseldorf.

Halbjahr.  
Heft 1-12.

Digitized by Google

5352

873

80

v. 22, pt. 1

Library of



Princeton University.

Presented by

The Class of 1878

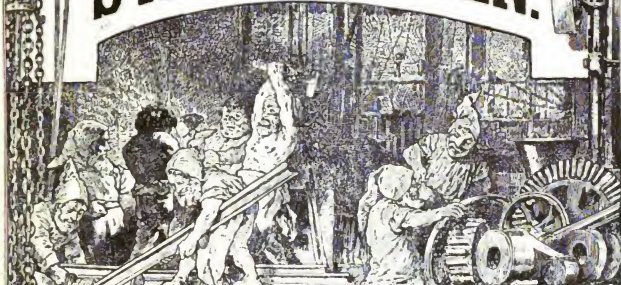


T. B. 68.

mp. S. /



# STAHL UND EISEN.



## Zeitschrift

für das

## deutsche Eisenhüttenwesen.

Herausg. von

Ingenieur E. Schröder, und Generalsecretär Dr. W. Reumer,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisen-  
hüttenleute. Geschäftsführer der  
nordwestlichen Gruppe  
des Vereins deutscher Eisen-  
und Stahl-Industrieller.

für den  
technischen Theil

für den  
wirthschaftlichen Theil

22. Jahrgang.  
1902.

Commissions-Verlag von A. Bagel  
in Düsseldorf.

1. Halbjahr.  
Heft 1-12.

# Inhalts-Verzeichniss

zum

## XXII. Jahrgang „Stahl und Eisen“.

Erstes Halbjahr 1902, Nr. 1 bis 12.

I. Sachverzeichniss . . . . .	Seite III	V. Industrielle Rundschau . . .	Seite XV
II. Autorenverzeichniss . . . . .	IX	VI. Tafelverzeichniss . . . . .	XVI
III. Patentverzeichniss . . . . .	X		

### I. Sachverzeichniss.

(Die römischen Ziffern geben die betreffende Heftnummer, die arabischen die Seitenzahl an.)

#### A.

- Abschreibungen.** Besteuerung von A. der Actiengesellschaften. XII 672.
- Acetylen-Beleuchtung** in Bergwerken. II 118.
- Aetna-Building** in New York. I 55.
- Afrika.** Schmiede in Deutsch-Ost-A. I 55.
- Algerien.** Eisenerzförderung in Frankreich und A. 1900. VIII 460.
- American Institute of Mining Engineers.** II 115.
- American Society of Mechanical Engineers.** III 172.
- Amerika** (siehe auch Vereinigte Staaten).
  - Amerikanische Eisenhütten und deren Hilfsmittel. II 106.
  - Amerikanische Gebläsemaschinen. Von R. W. Hilgenstock. IV 203.
  - Amerikanische Hochöfen für Gießerei-Roheisen. III 150.
  - Amerikanische Lohnverrechnungsmethode. IV 216.
  - Amerikanische Siemens-Martinanlagen. Von Jllies. XII 645.
  - Billion-Trust in A. VII 408.
  - Concurrenz amerikanischer Kohle im Mittelmeer. III 176.
  - Eisenbahnfrachten in A. X 582.
  - Eisenerzverladungen am Oberen See. IV 242.
  - Entwicklung der nordamerikanischen Eisenindustrie. Von E. Schrödter. VI 301. Siehe auch XI 616.
  - Entwicklung des amerikanischen Schiffbaues im letzten Jahrzehnt. Von Oswald Flamm. I 30.
  - Französische Schiffsfahrtsprämien und amerikanische Kohle. VII 407.
  - Kinzua-Viaduct. Von Frahm. I 22.
  - Kokskosten in A. I 54.
  - Prinz Heinrich in A. VII 408.
- Ammoniak.** Fortschritte in der Gewinnung von Theer und A. aus den Gasen der Hochöfen und Generatoren. IX 509.
- Analyse** (siehe Gas).
- Anthracit,** spanischer. IV 242.

- Arbeitsgelegenheit.** Vermehrte A. durch die preussische Staatseisenbahnverwaltung. X 595.
- Arbeitslöhnung.** Prämiensystem bei der A. I 36.
- Arbeitsmethoden** in amerikanischen Werkstätten für Eisenconstructions. VII 401.
- Aschengehalt** des Koks. V 294.
- Ausdehnung** verschiedener Stahlsorten bei hohen Temperaturen. IX 533.
- Ausfuhr** (s. das betr. Land).
- Ausstellung Düsseldorf 1902.**
  - I. Allgemeines. VII 357.
  - II. Die technischen Einrichtungen. IX 477.
  - III. Die Krupphalle. X 541.
  - IV. Die Gutehoffnungshütte. XI 605.
  - V. Der Hörder Verein. XII 654.
  - VI. Buderussche Eisenwerke. XII 657.
  - VII. Das Osnabrücker Geleisensystem. XII 660.
- Australien.** Der erste Martinofen in A. XII 692.
- Eisenerze. VI 350.

#### B.

- Bauwesen.** Das Aetna-Building in New York. I 55.
- Beleuchtung.** Elektrische B. einiger D-Züge bei den Preussischen Staatsbahnen. X 581.
- Belgien.** Eisenindustrie 1901. VI 346.
- Bergwesen.** Centrale für B. II 119.
- Bericht über in- und ausländische Patente.** I 39, II 107, III 163, IV 290, V 283, VI 394, VII 394, VIII 447, IX 521, X 571, XI 624, XII 677.
- Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.** I 46, II 114, III 172, IV 237, V 290, VI 342, VII 399, VIII 454, IX 525, X 579, XI 632, XII 685.
- Bessemer-Martin-Process.** Talbotverfahren und combinirter B.-M.-P. I 1 und 50, III 152.
- Birne** zum gleichzeitigen Einschmelzen und Raffinieren von Metallen. X 550.
- Blechlöffel.** Geschichtliches über die Bl.-Industrie. III 180.
- Blechwalzwerk** der Carnegie Steel Co. in Homestead. Von Hermann Jllies. III 146.

**Blitzableiter**, Anlage und Prüfung. V 298.  
**Blockwalzwerk**. Wann ist die Anlage eines Bl. angebracht? Von G. v. Bechen. III 151.  
 — B. der Röhlingschen Eisenwerke in Völklingen. Von W. Schnell. VII 413.  
**Blockwärmöfen**. Neue Einrichtung für B. von F. H. Daniels. Von W. Daelen. VIII 416.  
**Brasileisen**. Eisenerze. XII 687.  
**Braunkohle**. Gasbereitung aus B. VI 352.  
**Braunstein**. Verwendung von B. im Hochofen. Von B. Ischewsky. IV 210.  
**Britisch-Columbien**. Ausbeute an Mineralien 1901. VI 349.  
**Britische Hochofenstatistik**. IX 528.  
**Britisches Geschäfts- und Zeitungs-Gebahren**. II 65, III 173.  
**British Iron Trade Association**. V 290.  
**Böcherschau**. II 120, III 182, VII 408, X 585, XII 695.  
**Buderussche Eisenwerke** (Anstellung). XII 657.

## C.

**Canada**. Roheisenerzeugung 1901. VI 349.  
 — Canadische Kohle in Europa. VI 349.  
**Cartellwesen**. Von H. A. Bueck. XI 618 und 631.  
 — Eisenartellfrage in Oesterreich-Ungarn. III 189, XII 699.  
**Cement**. Eisen-Portland-C. XII 659 und 694.  
**Cementierung** von Schmiedeeisen. Von Dr. Leo. VIII 438.  
**Centrale für Bergwesen**. II 119.  
**Centralverband deutscher Industrieller**. IX 527.  
**Chemiker-Konferenz** in Jekaterinburg. VIII 440.  
**Chemisches Gleichgewicht** der Eisen-Kohlenstoff-Systeme. V 297.  
**China**. Die Thätigkeit der deutschen Eisenbahntuppen in Ch. 1900/1901. VIII 456.  
**Congress für gewerblichen Rechtsschutz**. XII 685.  
 — Internationaler Materialprüfungs-C. in Budapest. 112.  
 — IX. Internationaler Schiffsahrts-C. VIII 459, XI 634.  
**Columbien**. Hochofen in der Republik C. VI 349.  
**Coolgardie-Wasserleitung**. VIII 466.  
**Cuba**. Eisen- und Manganerze. VI 349.  
**Cupulofenbetrieb**. Einiges über den C. Von Richard Beneke. XI 610.  
 — Entfernung des Schwefels aus dem Koks und Roheisen im C. Von P. Rensch. VIII 415.

## D.

**Dampfkesselexplosion**. IV 243.  
**Dampflocomotive** und Schnellverkehr. VI 342.  
**Dampfüberhitzer**. Verwendung von Gußeisen zu D. XI 643.  
**Dampfwagen** von Gardner & Serpollet. XII 686.  
**Deutschland**.  
 — Deutsche Erfolge im Ausland. IV 242.  
 — Einfuhr von Eisen-, Mangan- und anderen Erzen in D. 1901. VI 340.  
 — Fünfseisenerzeugung in D. 1901. VI 342.  
 — Ein- und Ausfuhr des Deutschen Reiches. II 112, VIII 452, X 577, XI 630.  
 — Ein- und Ausfuhr des deutsch. Zollgebietes. V (Anh.).  
 — Erzeugung der deutschen Hochofenwerke. I 45, III 171, V 289, VII 398, X 576, XI 629.  
 — Erzeugung, Ein- und Ausfuhr von Roheisen im Deutschen Reich (einschl. Luxemburg) 1901. IV 236.  
 — Fabrication landwirthschaftlicher Maschinen in D. VI 352.  
 — Lage der Kettenfabrication in D. IV 193.  
 — Roheisenerzeugung der deutschen Hochofenwerke (einschl. Luxemburg) 1901. VI 341.  
**Dillrevier**, Eisenerzbergbau. V 278.  
**Drahtstiftfabrication**. Altes und Neues über D. IX 516.  
**Drahtziehen**. Die moderne Praxis des D. und ihre Ergebnisse. Von Wm. Garrett. X 545.

**Drehvorrichtung**. Elektrische D. für Schmiedekräne. Von Alf. Willaredt. VII 389 (siehe auch XII 669).  
**Druckluft-Führungs- und Schleppe-Vorrichtung** von Vollkommer. VII 372.  
**Durchgangswagen**. Neuerungen an vierachsigen D. VI 343.  
**Düsseldorfer Ausstellung**, s. Ausstellung.

## E.

**Einfuhr** (s. das betr. Land).  
**Eisen**. Elektrische Darstellung des E. XI 611.  
 — Erzeugung des E. vor 3000 Jahren. II 119.  
 — E.-Selen-Verbindungen. IV 211.  
 — Prüfung von E. und Stahl an eingekerbten Stücken. Von M. Rudeloff. VII 374, VIII 425.  
 — Titrimetrische E.-Bestimmung. II 60.  
 — Verwerthung des in den Cupulofenschlacken eingeschlossenen E. II 118.  
 — Volumetrische Bestimmung des E. mittels Zinnchlorür.  
**Eisenbahn**. Die auf der Militär-E. veranstalteten Versuchsfahrten. X 580.  
 — Die Thätigkeit der deutschen E.-Truppen in China 1900/1901. VIII 456.  
 — Dr. v. Siemens' Verdienste um große E.-Unternehmungen. VIII 468.  
 — Elektrizität und Dampf auf der E. I 55.  
 — Elektrische Beleuchtung einiger D.-Züge bei den Preussischen Staatsbahnen. X 581.  
 — Etat der Preussischen E.-Verwaltung 1902. IV 220.  
 — Neuerungen an vierachsigen Durchgangswagen. VI 343.  
 — Preisausschreiben betr. Betriebsmittel für schnell-fahrende Personenzüge. VI 343.  
 — Sibirische E. VI 354.  
**Eisenbahnfrachten** in Amerika. X 582.  
**Eisenbahnschienen**. Neuwalzen alter E. VI 351.  
**Eisenbahnschwellen** aus alten Flusseisenschienen. X 584.  
**Eisenerz**. Beitrag zur Lösung der Frage der Verwerthung von E. Von Ch. Rosambert. IX 508.  
 — E. Brasiliens. XII 687.  
 — E.-Bergbau der Lahn- und Dillreviere. V 278.  
 — Gehaltsbestimmungen. II 79.  
 — Verschiffungen am Oberen See 1901. VI 348.  
**Eisengiessereien** in den Ver. Staaten und Canada am 1. Januar 1902. VI 348.  
**Eisenhütte Düsseldorf**. V 290.  
**Eisenhütte Oberschlesien**. I 46, XI 632.  
**Eisenhütten**. Amerikanische E. und deren Hilfsmittel. II 106.  
 — Die königlich preussischen E. 1900. III 187.  
**Eisenindustrie**. Die neuere Entwicklung der nord-amerikanischen E. Von E. Schröder. VI 391, XI 616.  
 — Entwicklung der E. im Saarrevier. XI 639.  
**Eisen-Portland-Cement**. XII 659 und 694.  
**Eisensammler**. II 119.  
**Eisenschacht**. Hochofen mit E. V 295.  
**Eisenwerke** in Hoboken bei Antwerpen. III 177.  
 — Rosica. I 13.  
**Elektrische Bahn**. E. Hoch- und Untergrund-B. in Berlin. Von Frhm. III 129.  
**Eliza-Hochofenanlage**. Von Fritz W. Lärmann. II 70, V 298.  
**Elsass-Lothringen**. Montanstatistik. XI 611.  
**England** (siehe auch Großbritannien).  
 — Gegenwärtige Lage und Zukunft der englischen Eisenindustrie. VII 369.  
 — Kohlen-Commission. II 117.  
 — Kokskosten. I 54.  
 — Zusammenlegung englischer Eisenwerke. III 190, IV 246.  
**Erze**. Verwerthung feiner E. VIII 457.  
**Erzproceß**. Besondere Art des E. im Martinofen. Von W. Schmidhammer. XII 651.

## F.

- Falkstofs** (Schienenverbindung). XII 693.  
**Ferrolith**. Lötversuche mit F. VIII 466.  
**Flammrohrkessel**. Zugabsperrvorrichtung für Fl. V 295.  
**Fliesteine**. Künstliche F. aus Hochofenschlacke. VII 407.  
**Fluß Eisen**. Schwankungen von Kohlenstoff und Phosphor im Fl. Von Axel Wahlberg. II 82.  
 — Talbotverfahren und combinierter Bessemer-Martin-Procès. Von E. Holz. I 1 und 50, III 152.  
 — Thomas- oder Bertrand-Thiel-Procès. II 104.  
 — Thomas- oder Martin-Procès. I 35.  
**Frachten** für Weisfischabfälle. I 54.  
 — Eisenbahn-F. in Amerika. X 582.  
 — Ermäßigung der F. für Kohlen in Frankreich. X 582.  
**Fragekasten**. IV 244, VI 355.  
**Frankreich**. Ein- und Ausfuhr 1901. VI 345.  
 — Eisenerzförderung in F. und Algerien 1900. VIII 460.  
 — Französische Schiffsprämien und amerikanische Kohle. VII 407.  
 — Hochofenwerke am 1. Januar 1902. VI 344.  
 — Kokszerzeugung 1901. VII 404.  
 — Krupp'sche Panzerplatten in der französischen Kammer. Von J. Castner. VII 384.  
 — Versuchsfahrten mit Unterseebooten. III 179.  
**French Industrial School**. VII 408.

## G.

- Gas** (siehe auch Gichtgas und Gichtgasreinigung).  
 — Analyse der Hochofen- und Generatorgase. Von A. Wencelius. IX 506, XII 663.  
 — Apparat zur Analyse von Heiz- und Leuchtgas. V 290.  
 — Apparat zur Untersuchung von Rauchgasen. V 281.  
 — Gasbereitung aus Braunkohle. VI 352.  
 — Leuchtgas aus Koksöfen. II 90.  
 — Versorgung mit Mond-Gas. XII 694.  
 — Vorrichtung zur Entnahme von Gasproben aus Heizkanälen. VI 339.  
**Gasbehälter**. Normalbedingungen für die Lieferung der Eisenconstructionen von G. I 54.  
**Gasfänge**. Doppelte G. in Salin, Südrussland. Von Oscar Simmersbach. XI 613.  
**Gasmotor** von Soest & Cie. VIII 420.  
 — G. mit Schwelgasbetrieb. XII 691.  
**Gebläsemaschine**. Hochofengas-G. auf der Niederrheinischen Hütte. Von F. W. Lürmann. V 201.  
 — G. der Pastchoffschen Anthracit-Hochofen in Salin, Südrussland. Von Oscar Simmersbach. IX 488.  
 — Neuere amerikanische G. Von R. W. Hilgenstock. IV 203.  
**Gebrauchsmuster** (siehe Patente).  
**Gehaltsbestimmungen** von Eisen- und Manganerzen. II 79.  
**Geliseum**, Osnabrücker (Ausstellung). XII 660.  
**Gesteinskosten** für Koks. X 583.  
 — G. für Roheisen und Stahl in Süd-Wales. I 54.  
**Gewerblicher Rechtsschutz**. Congress für d. R. XII 685.  
**Gichtgas** zur Kräfteerzeugung. IV 244.  
 — G.-Analyse. Von A. Wencelius. IX 506.  
**Gichtgasreinigung**. Beiträge zur Frage der G. Von Bernhard Osann. III 153, siehe auch IV 214, V 282, VII 391.  
 — Gasreinigungungsverfahren nach Theisen. VII 371.  
 — Leistung des Theisen'schen Centrifugal-Gasreiners. X 551.  
**Gießerei**. Eine moderne amerikanische G. IX 530.  
 — Amerikanische Hochofen für Gießereiroheisen. III 150.  
 — Herstellung von Gießereiroheisen und der Gießereibetrieb im allgemeinen. Von Grau. I 5 und 46.  
**Gießkahn** des Martinwerks von Harkort & Sohn. Von Ad. Schuchart sen. II 80.

- Griechenland**, Berg- und Hüttenindustrie. VII 405.  
**Großbritannien** (siehe auch England).  
 — Ansehen-Hoch der britischen Eisenindustrie 1901. III 175.  
 — Bergwerksstatistik 1901. VI 347.  
 — Britische Hochofenstatistik. IX 528.  
 — Britisches Geschäfts- und Zeitungs-Gebahren. II 65, III 173.  
**Gulfeisen**. Prüfung, Beurtheilung und Eintheilung von Gießereiroheisen und G. Von B. Osann. VI 316.  
 — Verwendung von G. zu Dampfüberhitzern. XI 643.  
**Gutehoffnungshütte** (Ausstellung). XI 605.  
**Güterwagen**. Erhöhung der Ladefähigkeit. II 117.

## II.

- Härtungsprocès**. Ein neuer Panzerplatten-H. VI 353.  
**Haslithal**. Eisengewinnung im H. V 298.  
**Heizgas**. Apparat zur Analyse von H. V 280.  
**Herdofen**. Entwicklung der H.-Stahlbereitung in den Vereinigten Staaten. III 172.  
**Hoboken**, Eisenwerke. III 177.  
**Hochbahn**. H. und Untergrundbahn in Berlin. Von Frhm. III 129.  
**Hochöfen**. Amerikanische H. für Gießereiroheisen. III 150.  
 — Der größte Holzkohlen-H. der Welt. IX 490.  
 — Eliza-Hochofenanlage. Von Fritz W. Lürmann. II 70.  
 — Hochofenanlage von Portovecchio. Von G. Martin. II 67.  
 — H. Frankreichs am 1. Januar 1902. VI 344.  
 — H. in der Republik Columbien. VI 349.  
 — H. mit Eisenschacht. V 295.  
 — H. ohne Gestell. VII 403.  
**Hochofenbetrieb**. Bedingungen eines guten Hochofenganges. Von G. Teichgraber. II 77.  
 — Höchstleistungen von Hochofen. V 294.  
 — Interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärung. Von Bernh. Osann. V 258.  
 — Verwendung von Braunstein im Hochofen. Von B. Ischewsky. IV 240.  
**Hochofengas** (siehe Gichtgas).  
**Hochofengas-Gebläsemaschine** auf der Niederrheinischen Hütte. Von F. W. Lürmann. V 291.  
**Hochofengasmotor** von Soest & Cie. VIII 420.  
**Hochofenschlacke**. Künstliche Fliesteine aus H. VII 407.  
**Hochschule**, militär-technische. I 55.  
 — Das höhere hüttenmännische Unterrichtswesen in Preußen. III 589, XII 667.  
**Hohlkammwalzen** mit innerem Angriff der Spindeln für Walzwerke. Von R. M. Daelen. IV 195.  
**Hönigsvald**. Zerreisproben. I 14.  
**Hörder Verein** (Ausstellung). XII 654.  
**Hufeisen**. Bedarf an H. in Kleinasien. III 180.  
**Hüttenproducte**. Schwefelgehalt von Schlacken und H. Von H. von Jüptner. VII 387, VIII 432.  
**Hüttenwesen**. Das höhere hüttenmännische Unterrichtswesen in Preußen. III 589, XII 667.

## I.

- Industrielle Rundschau**. I 56, II 124, III 183, IV 244, V 298, VI 355, VII 409, VIII 479, IX 537, X 585, XI 643, XII 696.  
**Inhomogenität** der weichen basischen Martialöcke. Von Adolf Kierner. V 269.  
**Institution of Civil Engineers**. VII 401.  
**Iron and Steel Institute**. I 51, VIII 460, XI 637, XII 687.  
**Italien**. Eisenerzausfuhr 1899 bis 1901. VI 345.  
 — Stahl- und Eisenindustrie 1900. III 174.  
 — Zollschatz und nationale Arbeit. IV 244.

(RECAP)

1937

1902



## J.

- Japan.** Stahlwerk der japanischen Regierung auf der Insel Kiushiu. IV 240.  
 — Neue Anlagen auf dem staatlichen Eisenwerke. VI 350.  
**Jubiläum.** Das 200jährige J. der Uraler Roheisenindustrie. VIII 469.  
**Jubiläumstiftung** der deutschen Industrie. III 181, VII 408.

## K.

- Kabel.** Das unterseeische Kabelnetz der Erde. VI 365.  
**Kanalisation.** Verband für K. der Mosel und der Saar. XII 689.  
**Kesselbleche.** Risse in K. VIII 464.  
**Kesselschüsse.** Herstellung großer K. und schwerer nahtloser Rohre. Von Ehrhardt. V 253.  
 — Herstellung nahtloser K. ohne Schweissung. X 579.  
**Ketten.** Lage der K.-Fabrication in Deutschland. IV 193.  
**Kieselsäure.** Trennung der Wolfram- und K. XII 671.  
**Kinzua-Viaduct** in Nordamerika. Von Frahm. I 22.  
**Klein, Eduard** †. II 126.  
**Kleinasien.** Bedarf an Hufeisen in K. III 180.  
**Kleinbahnen.** VI 353.  
**Kohlen.** K.-Bergbau in Lothringen. VI 348.  
 — Concurrenz amerikanischer K. im Mittelrhein. III 176.  
 — Englische Kohlen-Commission. II 117.  
 — Französische Schiffsahrtspremien n. amerikanische K. VII 407.  
**Kohlenstoff.** Bestimmung von graphitischem K. in Guß- und Roheisen. IV 212.  
 — Kolben zur Bestimmung des K. in Eisen und Stahl. Von A. Klein. XI 614.  
 — Neuer Apparat zur Bestimmung von K. in Eisen und Stahl. Von Dr. F. Westhoff. X 553.  
 — Wiederholte Benutzung des Doppelchlorides von Kupfer und Kalium zur Auflösung von Stahl oder Eisen bei der K.-Bestimmung. I 21.  
 — Schwankungen von K. und Phosphor im Flußeisen. Von Axel Wahlberg. II 82.  
**Koks.** Aschengehalt des K. V 294.  
 — Gesteinskosten für K. X 563.  
 — Kokserzeugung. XI 637.  
 — Koksindustrie in Neu-Süd-Wales. VI 346.  
 — Koks in England und Amerika. I 54.  
**Koksofen.** Leuchtgas aus K. II 90.  
**Kraftgasanlagen.** Neuerungen an K. I 51.  
 — Versuch an einer K. IX 532.  
**Krahn.** Gieß-Rollk. des Martinwerks von Harkort & Sohn. Von Ad. Schacht sen. II 80.  
**Krupphalle** (Anstellung). X 541.  
**Kruppsche Panzerplatten** in der französischen Kammer. Von J. Castner. VII 384.  
**Kugelförmige Wandungen.** Widerstandsfähigkeit k. W. gegen äußeren Ueberdruck. IX 536.  
**Kuppelungsapparat** „Automat“ von Bleichert & Co. IX 531.

## L.

- Laboratorium.** siderochemisches I 12 und 49.  
**Ladefähigkeit.** Erhöhung der L. der Güterwagen. II 117.  
**Lahnrevier.** Eisenerzbergbau. V 278.  
**Landwirtschaftliche Maschinen.** Fabrication L. M. in Deutschland. VI 352.  
**Leuchtgas** aus Koksöfen. II 90.  
 — Apparat zur Analyse von L. V 280.  
**Lieferungsvorschriften** für Eisenconstruktionen von Gasbehältern. I 54.  
**Löffel.** Geschichtliches über die Blechl.-Industrie. III 180.  
**Löhnung.** Prämiensystem bei der Arbeits-L. I 36.  
 — Amerikanische Lohnverrechnungsmethode. IV 216.

- Lohnzahlungsbücher** für minderjährige Arbeiter. XII 695.  
**Lothringen.** Kohlenbergbau. VI 348.  
 — Minetteablagerrung des lothringischen Jura. Von Dr. Kohlmann. IX 493, X 554.  
**Löthversuche** mit „Ferroflux“. VIII 466.

## M.

- Magneteisenstein.** Ein ungarisches manganhaltiges M.-Lager. VIII 461.  
**Magnetische Materialien.** Verhältniß der magnetischen Eigenschaften zum elektrischen Leitvermögen m. M. Von E. Gumlich. VI 330.  
**Mangan.** Bestimmung des M. im Spiegeleisen. V 281.  
 — Mafsaanalytische Bestimmung des M. VIII 446.  
**Manganerze.** Gehaltsbestimmungen. II 79.  
**Marktberichte.** II 120, VIII 469.  
**Martinanlagen.** Amerikanische Siemens-M. Von Jllies. XII 645.  
**Martinblöcke.** Inhomogenität der weichen basischen M. Von Adolf Riemer. V 269.  
**Martinkippfen** als Roheisenfrischapparat. IV 213.  
**Martinofen.** Der erste M. in Australien. XII 692.  
**Martinprocess.** Besondere Art des Erzprocesses im Martinofen. Von W. Schmidhammer. XII 651.  
 — Entfernung des Siliciums im M. XI 638.  
 — Thomas- oder Martin-Pr. I 35.  
**Materialprüfung.** Congress in Budapest. Von Dr. H. Wedding. I 12.  
**Metallgehalt.** Bestimmung des M. der Erze. VI 333.  
**Mexiko.** Fahrt des Am. Inst. of Min. Eng. nach M. II 115.  
**Militär-technische Hochschule.** I 55.  
**Minette.** Ablagerung des lothringischen Jura. Von Dr. Kohlmann. IX 493, X 554.  
**Mischer.** Neuere Roheisen-M. Von Nockher. VI 307.  
**Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.** I 21, II 79, IV 211, V 280, VI 333, VII 386, VIII 440, X 552, XI 614, XII 670.  
**Moissanischer Schmelzofen.** X 563.  
**Mond-Gas.** Versorgung mit M. XII 694.  
**Montanindustrie.** Gegenwärtige Lage der russischen M. Von Dr. Neumark. V 272.  
**Monterey.** Stahlwerke. II 116, VII 404.

## N.

- Nachrufe.** Klein, Eduard. II 126.  
 — Ott, Josef. VIII 475.  
 — Streckert, Wilhelm. IX 537.  
 — Wandesleben, Hermann. II 127.  
**Nagelschmieden** der Wallonen. Von C. Ritter von Schwarz. I 15, II 98.  
**Nahtlose Rohre** (siehe Rohre).  
**Nebenerzeugnisse.** Fortschritte in der Gewinnung von Theer und Ammoniak aus den Gasen der Hochöfen und Generatoren. IX 568.  
**Neu-Süd-Wales.** Koksindustrie. VI 346.  
**Neuwalzen** (siehe Walzen).  
**Nevada.** Wolframerzlager in N. VIII 461.  
**Nickel** und das Stahlsyndicat. III 176.  
**Nomenclatur der Metallographie.** XII 687.  
**Nordamerika** (siehe Amerika).  
**Nordwestl. Gruppe** s. V. d. E. u. St.-I.  
**Normalprofile.** V 291.

## O.

- Obere See.** Eisenerzeugung. III 175.  
 — Eisenerz-Verladungen. IV 242.  
 — Eisenerz-Verschiffungen 1901. VI 348.  
**Oberschlesien.** Eisenhütte O. I 46, XI 632.  
**Oesterreich-Ungarn.** Eisenartellfrage. III 189, XII 690.  
 — Eisenerzausfuhr 1809 bis 1901. VI 347.  
 — Flußeisen- und Stahlerzeugung 1890 bis 1900. VI 347.

**Osnabrücker Geleisemuseum** (Ausstellung). XII 660.  
**Ostafrika. Schmiede in Deutsch-O.** I 55.  
**Ott, Josef** †. VIII 475.

## P.

**Panzerplatten-Härtungsproceß**. VI 553.  
 — Kruppsche P. in der französischen Kammer. Von J. Castner. VII 384.  
**Patente**. D. R. P. und Gebrauchsmuster. I 39, II 109, III 164, IV 231, V 283, VI 335, VII 395, VIII 448, IX 521, X 572, XI 626, XII 678.  
 — **Britische P.** IX 523.  
 — **Oesterreichische P.** IV 234, IX 523.  
 — **P. der Vereinigten Staaten**. I 43, II 110, III 168, IV 234, V 285, VI 339, VII 396, VIII 451, IX 524, X 575, XI 628, XII 680.  
 — Patent-Statistik für 1901. XI 624.  
**Phosphor**. Absonderung von Ph. im Eisen. Von E. Schott. VIII 461.  
 — **Schnelle P.-Bestimmung**. Von Dr. Ramorino. VII 386.  
 — **Schwankungen von Kohlenstoff und P. im Flusseisen**. Von Axel Wahlberg. II 82.  
**Portland-Cement**. Eisen-P. XII 659 und 694.  
**Portovaccio**, Hochofenanlage. Von G. Martin. II 67.  
**Prämiensystem** bei der Arbeitslöhning. I 36.  
**Preisaußschreiben**, betr. Betriebsmittel für schnell-fahrende Personenzüge. VI 343.  
**Preußen**. Das höhere hüttenmännische Unterrichtswesen in P. XI 589, XII 667.  
 — **Die königl. preussischen Eisenhütten 1900**. III 187.  
**Prüfung von Eisen und Stahl** an eingekerbten Stücken. Von M. Rudeloff. VII 374, VIII 425.  
**Pyrometer**. Von H. Wanner. IV 207.  
 — Photometrische P. V 295.

## R.

**Rauchgase**. Apparat zur Untersuchung von R. V 281.  
**Rechtsschutz**. Congress für gewerblichen R. XII 695.  
**Referate und kleinere Mittheilungen**. I 52, II 117, III 173, IV 238, V 291, VI 344, VII 403, VIII 460, IX 528, X 582, XI 641, XII 689.  
**Rendsburg**. Stahl- und Walzwerk. VI 361.  
**Rexica-Eisenwerke**. I 13.  
**Rheinisch-Westfälische Industrie-Ausstellung** siehe Ausstellung.  
**Risse** in Kesselblechen. VIII 464.  
**Roheisen** des Siegerlandes und seine Verarbeitung. II 114.  
 — R.-Gestehungskosten in Südwales. I 54.  
 — R.-Statistik (siehe das betr. Land).  
**Roheisenfrischapparat**. Martinkippofen als R. IV 213.  
**Roheisenmischer**, neuere. Von Noecker. VI 307.  
**Rohre**. Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser R. Von Ehrhardt. V 253.  
 — R. der Coolidge-Wasserleitung. VIII 466.  
**Röhrenofen** für bestimmte Temperaturen. IV 212.  
**Rollkahn** (siehe Krah).  
**Russland**. Gegenwärtige Lage der russischen Montan-industrie. Von Dr. Neumark. V 272.  
 — Manganerzförderung 1900. III 175.

## S.

**Saarrevier**. Entwicklung der Eisenindustrie im S. XII 689.  
**Scheibenräder-Walzwerk**. VI 313.  
**Schienen**. Der Falkstofs. XII 693.  
 — **Neuwalzen alter Eisenbahnsch.** VI 351.  
**Schiffahrtscongress**, IX. internationaler. VIII 459, IX 634.  
**Schiffahrtprämien**. Französische S. und amerikanische Kohle. VII 407.  
**Schiffbau**. Entwicklung des amerikanischen Sch. im letzten Jahrzehnt. Von Oswald Flamm. I 39.

**Schiffbau technische Gesellschaft**. VII 402.  
**Schlacken**. Schwefelgehalt von S. und Hüttenproducten. Von H. von Jüpner. VII 387, VIII 432.  
**Schlagwetterexplosionen** über Tage. VIII 468.  
**Schmelzen**. Birne zum gleichzeitigen Einschmelzen und Raffinieren von Metallen. X 550.  
**Schmelzofen**. Modifizierter Moissan'scher S. X 583.  
**Schmiede in Deutsch-Ostafrika**. I 55.  
**Schmiedeseisen**. Cementirung von S. Von Dr. Leo. VIII 438.  
**Schmiedekrähne**. Elektrische Drehvorrichtung für Sch. Von Alf. Willaredt. VII 380 (siehe auch XII 669).  
**Schnelldrehstuhl**, s. Stahl.  
**Schnellverkehr**. Dampf locomotive und S. VI 342.  
**Schweden**. Eisenerzausfuhr 1899 bis 1901. VI 345.  
**Schwefel**. Abänderung des Wiborch-Kohlens zur colorimetrischen S.-Bestimmung. XII 671.  
 — **Colorimetrische Methode zur Bestimmung des S. im Roheisen**. IV 211, VI 333.  
 — Entfernung des S. aus dem Koks und Roheisen im Cupelofen. Von P. Reusch. VIII 415.  
 — **S.-Gehalt von Schlacken und Hüttenproducten**. Von H. von Jüpner. VII 387, VIII 432.  
**Schweiz**. Eisengewinnung im Haslithal. V 298.  
**Schweißgas**. Gasmotoren mit S.-Betrieb. XII 691.  
**Schwellen**. Eisenbahn-S. aus alten Flusseisenschienen. X 584.  
**Selbstentlader** mit hoher Ladefähigkeit. IX 534.  
**Selbstkosten**, s. Gießungskosten.  
**Selen**. Eisen-S.-Verbindungen. IV 211.  
**Sibirische Eisenbahn**. VI 354.  
**Siderochemisches Laboratorium**. I 12 und 49.  
**Siegerland**. Roheisen des S. und seine Verarbeitung. II 114.  
**v. Siemens'** Verdienste um große Eisenbahnunternehmungen. VIII 468.  
**Siemens-Martin-Anlagen**, amerikanische. Von Jllies. XII 645.  
**Silicium**. Bestimmung des S. in hochhaltigem Ferrosilicium mittels Natriumperoxyd. VIII 447.  
 — **Bestimmung des S. im Stahl**. X 562.  
 — Entfernung des S. im Martinproceß. XI 638.  
 — Zustand des S. in Eisenguss und geringhaltigem Ferrosilicium. IV 239, VIII 445.  
**Simplex-Tunnel**. XII 687.  
**Spanien**. Eisenerzausfuhr 1899 bis 1901. VI 345.  
 — Spanischer Anthracit. IV 242.  
**Staatseisenbahn**. Vermehrte Arbeitslosigkeit durch die preussische St.-Verwaltung. X 585.  
**Stahl**. Ausdehnung verschiedener St.-Sorten bei hohen Temperaturen. IX 533.  
 — Bestimmung der Umwandlungsvorgänge des St. nach der Methode der Ausdehnungsmessungen. XII 691.  
 — **Gestehungskosten von St. in Süd-Wales**. I 54.  
 — **Giebelers Specialstahl**. VIII 463.  
 — **Herdofen-Stahlbereitung** in den Vereinigten Staaten. III 172.  
 — **Kruppscher Werkzeugstahl** für Schnellbetrieb. IV 238.  
 — **Neuer St. (Caspar & Oertel)**. IV 238.  
 — Prüfung von Eisen und St. an eingekerbten Stücken. Von M. Rudeloff. VII 374, VIII 425.  
 — **Schnelldrehstuhl**. VIII 454, IX 528, X 579, XI 615.  
 — **Thermo-Elektricität** von St. und Ferro-Nickel. V 297.  
**Stahlwerk** von Monterey in Mexico. II 116, VII 404.  
 — Das Barrow-Hämatit-St. IV 241.  
 — St. der japanischen Regierung auf der Insel Kiushiu. IV 240.  
**Statistisches** (s. unter dem betr. Land).  
**Staubmehlsapparat**. V 265.  
**Stauventil** nach Kiebselbach. IX 520, X 571, XII 670.  
**Stiftung**. Jubiläums-St. der deutschen Industrie. III 181.  
**Streckert, Wilhelm** †. IX 537.  
**Sulfid**, krystallinisches, im Roheisen. I 21.

## T.

- Talbotverfahren** und kombinierter Bessemer-Martin-Proceß. Von E. Holz. I 1 und 50, III 152.
- Tarifpolitik.** IV 243.
- Technische Versuchsanstalten.** Thätigkeit der königlich t. V. im Rechnungsjahr 1900. I 52.
- Theer.** Fortschritte in der Gewinnung von Th. und Ammoniak aus den Gasen der Hochofen und Generatoren. IX 509.
- Theerfarben.** Die deutsche Th.-Industrie in englischer Beleuchtung. IX 535.
- Theissens** Gasreinigungungsverfahren. VII 371, X 551.
- Thermo-Elektricität** von Stahl und Ferro-Nickel. V 297.
- Thomasprocels.** Th.- oder Martin-Proceß. I 35.
- Th.- oder Bertrand-Thiel-Proceß. II 104.
- Tiegelofen.** Elektrischer Widerstand. T. aus Magnesia für Laboratoriumszwecke. IV 212.
- Titaneisen.** Von E. Bahlsen. VI 326.
- Tiherstellung** von Kalinpermanganatlösung mit Eisen. X 552.
- Transportvorrichtung.** Druckluft-, Führungs- und Schleppvorrichtung von Vollkommer. VII 372.
- Trust.** Der amerikanische Billion-T. VII 408.
- Tunnel.** Simplot-T. XI 687.
- Tunner-Denkmal.** VIII 469.

## U.

- Ungarn.** Ausflug nach dem Süden U. I 13 und 49.
- Berg- und Hüttenwesen 1899 und 1900. VI 348.
- Manganhaltiges Magnetiseneisenlager in U. VIII 461.
- United States Steel Corporation.** III 190.
- Unlauterer Wettbewerb.** Die Stellung der gewerblichen Kreise zur Frage des u. W. XI 642.
- Untergrundbahn** in Berlin. Von Frhm. III 129.
- Unterrichtswesen.** Das höhere hüttenmännische U. in Preußen. XI 589, XI 667.
- Unterseeboote.** Versuchsfahrten mit französischen U. III 179.
- Unterseekabel.** VI 355.
- Ural.** Konferenz der Uraler Chemiker in Jekaterinburg. VIII 440.
- Das 200jährige Jubiläum der Uraler Roheisenindustrie. VIII 469.
- Versorgung der U.-Werke mit mineralischen Brennstoffen aus Central-Sibirien. VIII 467.

## V.

- Ventil.** Stan-V. nach Kieselbach. IX 520, X 571, XI 670.
- Verband** für Kanalisierung der Mosel und der Saar. XI 689.
- Centralverband deutscher Industrieller. IX 527.
- Verein deutscher Eisenhüttenleute.** Vereins-Nachrichten. I 64, II 129, III 190, IV 247, V 300, VI 356, VII 412, VIII 475, IX 540, X 588, XI 644, XII 700.
- Hauptversammlung am 16. Februar in Düsseldorf. V 249.
- Vorstandssitzung am 11. Januar in Düsseldorf. III 190.
- Vorstandssitzung am 23. März in Düsseldorf. VII 112.
- Verein deutscher Eisen- und Stahlindustrieller.** IX 525.
- Nordwestliche Gruppe des V. d. E. u. St.-I.
- Vorstandssitzung am 3. Januar in Df. II 127.
- Bekanntmachung, betr. Roheisen als Ballastausrüstung für Seeschiffe. III 190.
- Vereine** (sonstige).
- Verein der Montan-, Eisen- u. Maschinen-Industriellen in Oesterreich. IV 237.
- Verein deutscher Fabriken feuerfester Producte. II 115.
- Verein deutscher Ingenieure. Berliner B.-V. VI 344; Mittelthüringer B.-V., VIII 454; Siegerer B.-V., II 114.
- Verein deutscher Maschinenbau-Austalten. IX 527.

## Vereine (sonstige).

- Verein deutscher Maschinen-Ingenieure. 151, VI 343, X 581, XI 686.
- Verein für die bergbaulichen Interessen im Oberbergamtsbezirk Dortmund. XI 634.
- Verein für Eisenbahnkunde. VI 342, VIII 456, X 580.
- Verein zur Beförderung des Gewerbleißes. X 579.
- Verein zur Wahrung der gemeinsamen wirtschaftlichen Interessen in Rheinland und Westfalen. XII 683.

## Vereinigte Staaten (siehe auch Amerika).

- Bessemerstahlblocke- und Schienen-Erzzeugung 1901. VII 403.
- Ein- und Ausfuhr von Eisen, Stahl und Maschinen 1899 bis 1901. V 293.
- Eisenerzeugung am Oberen See. III 175.
- Eisengießereien am 1. Januar 1902. VI 348.
- Herdofen-Stahlbereitung. III 172.
- Martinstahlerzeugung 1901. X 582.
- Roheisenerzeugung 1901. V 292.
- Roheisenerzeugung (Wochenleistung). III 174.
- Walzdraht- und Drahtnägler-Erzzeugung. X 582.
- United States Steel Corporation. III 190.

## Versuchsanstalten. Thätigkeit der königl. technischen V. im Rechnungsjahr 1900. I 52.

- Viaduct.** Kinzua-V. in Nordamerika. Von Frahn. I 22.
- Vollkommer** Druckluft-Führungs- und Schleppvorrichtung. VII 372.

## W.

- Wallonen.** Nagelschmiede der W. Von C. Ritter von Schwarz. I 15, II 98.
- Walzwerke.** Blechwalzwerksanlage der Carnegie Steel Co. in Homestead. Von Hermann Illies. III 146.
- Blockwalzwerk der Röchlingschen Eisenwerke. Von W. Schnell. VIII 413.
- Die neue Walzwerksanlage der Dortmunder Union. Von Hugo Brauns. XI 591.
- 950er Duo-Reversierstrasse mit elektrisch fahrbaren Rollgängen in Friedenshütte. IV 198.
- Scheibenrader-Walzwerk. VI 313.
- Wann ist die Anlage eines Blockwalzwerks angebracht? Von G. v. Bechen. III 151.
- Walzwerkseinrichtungen** der Gegenwart. II 105, VII 393.
- Hohlkammwalzen mit innerem Angriff der Spindeln für W. Von R. M. Daelen. IV 195.
- Neuwalzen alter Eisenbahnschienen. VI 351.
- Wandeleben.** Hermann †. II 127.
- Wärmöfen.** Neue Einrichtung für Block-W. Von F. H. Daniels. Von W. Daelen. VIII 416.
- Wasserleitung.** Die Rohre der Coolgardie-W. VIII 466.
- Weilsblechabfälle.** Frachten für W. I 54.
- Werkzeugstahl** (s. Stahl).
- West of Scotland Iron and Steel Institute.** VII 399, VIII 457.
- Wiborgh-Kolben.** Abänderung des W. zur colorimetrischen Schwefelbestimmung. XII 671.
- Widerstandsfähigkeit** kugelförmiger Wandungen gegen äußeren Ueberdruck. IX 596.
- Winderhitzer.** Von G. Teichgräber. VI 323.
- Wolfram.** Bestimmung des W. im Wolframstahl. XII 670.
- Wolframzer-Lager** in Nevada. VIII 461.
- Wolframsäure.** Trennung der W.- und Kieselsäure. XII 671.

## Z.

- Zugabsperrvorrichtung** für Flammrohrkessel. V 295.
- Zollschutz** und nationale Arbeit in Italien. IV 244.
- Zolltarif.** Der neue deutsche Z. V 290.
- Zusammenlegung** englischer Eisenwerke. III 190, IV 246.
- Zuschriften an die Redaktion.** I 35, II 104, III 152, IV 213, V 282, VII 391, IX 520, X 571, XI 615, XII 667.

## II. Autorenverzeichnis.

- Bahlsen, E.** Ueber Titaneisen. VI 326.
- v. Bechen, G.** Wann ist die Anlage eines Blockwalzwerks angebracht? III 151.
- Beneke, Richard.** Einiges über den Cupolofenbetrieb. XI 610.
- Brauns, Hugo.** Die neue Walzwerksanlage der Dortmunder Union. XI 591.
- Bueck, H. A.** Das Cartellwesen. XI 618 (siehe auch 633).
- Castner, J.** Krupp'sche Panzerplatten in der französischen Kammer. VII 384.
- Daefen, R. M.** Ueber Hohlkammwalzen mit innerem Angriff der Spindeln für Walzwerke. IV 195.
- Daefen, W.** Neue Einrichtung für Blockwärmöfen von F. H. Daniels. VIII 416.
- Ehrhardt, Ueber** Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre. V 253.
- Flamm, Oswald.** Bericht über den Vortrag von Tjard Schwarz: Die Entwicklung des amerikanischen Schiffbaues im letzten Jahrzehnt. I 30.
- Frahm, Der** Kinzua-Viaduct in Nordamerika. I 22.  
— Die elektrische Hoch- und Untergrundbahn in Berlin. III 129.
- Garrett, Wm.** Die moderne Praxis des Drahtziehens und ihre Ergebnisse. X 545.
- Gouvy, Alexander.** Aschengehalt des Koks. V 294.
- Grau, Herstellung** von Gießereirohrisen und der Gießereibetrieb im allgemeinen. I 5 (vergl. auch I 46).
- Gumlich, E.** Ueber das Verhältniß der magnetischen Eigenschaften zum elektrischen Leitvermögen magnetischer Materialien. VI 330.
- Hilgenstock, R. W.** Neuere amerikanische Gebläsemaschinen. IV 203.
- Holz, E.** Talbotverfahren und combinirter Bessemer-Martin-Proceß. I 1 (vergl. auch I 50).
- Jliles, Hermann.** Amerikanische Siemens-Martin-Aulagen. XII 645.  
— Neue Blechwalzwerks-Anlage der Carnegie Steel Co. in Homestead, Pa. III 146.
- Ischewsky, Basilus.** Zur Verwendung von Braunstein im Hochofen. IV 240.
- von Jüptner, H.** Der Schwefelgehalt von Schlacken und Lüttchenprodukten. VII 387, VIII 432.
- Kleine, A.** Kolben zur Bestimmung des Kohlenstoffs in Eisen und Stahl. XI 614.
- Kohlmann, Dr.** Die Minetteablagerung des lothringischen Jura. IX 493, X 554.
- Leo, Dr.** Cementirung von Schmiedeeisen. VIII 438.
- Lürmann, Fritz W.** Die durch Hochofengas betriebene Gebläsemaschine auf der „Niederrheinischen Hütte“ bei Duisburg-Hochfeld. V 291.  
— Die Eliza-Hochofenanlage. II 70.
- Martin, Georg.** Die Hochofenanlage von Portovecchio. II 67.
- Mulacek, Otto.** Schneldrehstähle und deren Anwendung. VIII 454.
- Naske, Theodor.** Colorimetrische Methode zur Bestimmung des Schwefels im Roheisen. VI 333.
- Neumark, Dr.** Zur gegenwärtigen Lage der russischen Montanindustrie. V 272.
- Nockher.** Neuere Roheisennischer. VI 307.
- Osann, Bernhard.** Beiträge zur Frage der Gichtgasreinigung. III 153 (vergl. auch V 282, VII 391).  
— Interessante Erscheinungen beim Hofofengange und ihre Erklärung. V 258.  
— Zur Frage der Prüfung, Beurtheilung und Eintheilung von Gießereirohrisen und Gußeisen. VI 316.
- Ramolino, Dr. Karl.** Schnelle Phosphorbestimmung. VII 386.
- Reusch, P.** Entfernung des Schwefels aus dem Koks und Roheisen im Cupolofen. VIII 415.
- Riemer, Adolf.** Ueber Inhomogenität der weichen basischen Martitablöcke. V 269.
- Rosambert, Ch.** Beitrag zur Lösung der Frage der Bewertung von Eisenerzen. IX 503.
- Rudolph, M.** Prüfung von Eisen und Stahl an eingekerbten Stücken. VII 374, VIII 425.
- Schmidhammer, W.** Eine besondere Art des Erzprocesses im Martinofen. XII 651.
- Schnell, W.** Blockwalzwerk der Röchlingschen Eisen- und Stahlwerke in Völklingen a. d. Saar. VIII 413.
- Schott, E.** Absonderung von Phosphor im Eisen. VIII 461.
- Schrödter, E.** Die neuere Entwicklung der nordamerikanischen Eisenindustrie. VI 301.
- Schuchart sen., Ad.** Gießersrollkahn des Martinwerks von Peter Harkort & Sohn in Wetter a. d. Ruhr. II 80.
- von Schwarz, C. Ritter.** Die Nagelschmieden der Wallonen. I 15, II 98.
- Sieverts, W.** Vorrichtung zur Entnahme von Gasproben aus Heizkanälen. VI 333.
- Simmersbach, Oscar.** Doppelte Gasfänge in Sulin, Südrufeland. XI 613.  
— Neue Gebläsemaschine für die Pastuchoffschen Anthracithoefen in Sulin, Südrufeland. IX 488.
- Teichgräber, G.** Bedingungen eines guten Hochofenganges. II 77.  
— Ueber Winderhitzer. VI 323.
- Theisen, Eduard.** Theisen's Centrifugal-Gasreinigungsverfahren. VII 371.
- Wahlberg, Axel.** Schwaukungen von Kohlenstoff und Phosphor im Flußeisen. II 82.
- Wanner, H.** Ueber ein neues Pyrometer. IV 207.
- Wedding, Dr. H.** Vom Internationalen Materialprüfungs-Congress in Budapest. I 12 (vergl. auch I 49).
- Wencelius, A.** Analyse der Hochofen- und Generatorgase. IX 506, XII 653.
- Westhoff, Dr. F.** Neuer Apparat zur Bestimmung von Kohlenstoff in Eisen und Stahl. X 553.
- Willaredt, Alf.** Elektrische Drehvorrichtung für Schmiedekräne. VII 380 (vergl. auch XII 669).

## III. Patentverzeichniss.

## Deutsche Reichspatente.

## No. Klasse 1. Aufbereitung.

- 122 833. **Schlüchtermann & Kremer.** Einrichtung zur gleichmässigen Verteilung der Kohle in Trockenthürmen. I 41.
- 124 616. **Maschinenbau-Anstalt Humboldt.** Verfahren und Vorrichtung zum Entwässern und Mischen von Feinkohle und Kohlschlamm. V 284.
- 124 688. **Georg Kentler und Ferdinand Steinert.** Verfahren und Vorrichtung zur magnetischen Scheidung, insbesondere von schwachmagnetischem Gut. IV 233.
- 124 689. **Maschinenbau-Anstalt Humboldt.** Verfahren und Vorrichtung zum Beseitigen von Letzen und zum beschleunigten Entwässern von Feinkohle in Trockenthürmen. IV 233.
- 124 690. **The Sulphide Corporation, Limited.** Vorrichtung zur magnetischen Aufbereitung. IV 232.
- 124 691. **The Sulphide Corporation, Limited.** Vorrichtung zur nassen magnetischen Aufbereitung. IV 232.
- 126 603. **W. J. Bartsch.** Mehrsiebige Setzmaschine. IX 622.
- 127 791. **Mechanischer Bergwerks-Actien-Verein.** Verfahren der elektromagnetischen Aufbereitung zur gleichzeitigen Trennung mehrerer Stoffe von verschiedener magnetischer Erregbarkeit. XI 625.

## Klasse 5. Bergbau.

- 123 009. **Simon Zabka.** Vorrichtung zur Gewinnung von unter Wasser erhöhtem Gut. I 41.
- 123 010. **Friedrich Günther.** Schachtverschlufs. III 165.

## Klasse 7. Blech- und Drahterzeugung.

- 120 993. **Julius Raffler und Otto Struwe.** Verfahren zur Herstellung von Pfingscharen. I 42.
- 122 213. **Eschweiler Eisenwalzwerk, Act.-Ges.** Vorrichtung zur Herstellung geschweißter Gasröhren. I 42.
- 122 263. **Carl Schürmann.** Hohlwalze. I 39.
- 122 934. **Carl Friedrich Göhmann.** Vorrichtung zur Befestigung schneidender, ringförmiger Scheiben auf schneidenden, gezogenen Röhren ohne Lötung. I 39.
- 122 941. **Landeker & Albert.** Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung zweitheiliger Riemenscheiben aus Blech. I 39.
- 122 996. **Otto Klatte.** Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von nahtlosen Röhren, Kesselsäften und dergl. II 110.
- 123 091. **John Arthur Hampton und Henry H. Keates.** Verfahren und Walzwerk zur Herstellung von Röhren aus vollen Blöcken. III 165.
- 123 151. **Perrins Limited.** Verfahren zur Herstellung von Metallröhren mit metallischem Schutzbelag. III 161.
- 123 416. **Ernst Fischer.** Schlepperwagen mit vertical lech- und senkrecht einziehbarer. III 167.
- 123 417. **Wilhelm Schwiethal.** Verfahren zur Herstellung kunstlicher Röhren aus Blech. II 110.
- 123 418. **Friedrich Albert.** Verfahren zur Herstellung von nahtlosen Abzweigungsstücken für Rohrleitungen. III 165.

- 123 419. **Wilhelm Brandt.** Verfahren zur Herstellung von Hohlkörpern aus Wellblech. II 109.
- 123 422. **Landeker & Albert.** Verfahren zur Herstellung von Stufenscheiben. III 167.
- 123 717. **Emil Keller und Franz Holey.** Verfahren zur Herstellung von Wellröhren. III 166.
- 123 718. **Otto Asche.** Blechhaltervorrichtung für Ziehpressen. III 166.
- 124 367. **Albert Schmitz.** Verfahren zur Herstellung von Röhren, deren Wandungen aus mehreren zusammengeschweißten Lagen bestehen. IV 233.
- 124 380. **Dampfkessel- und Gasometerfabrik, vormals A. Wilke & Co.** Blechrichtemaschine. V 284.
- 124 820. **Gesellschaft für Mehrlens' Wasserröhren-Feuerungs-Roste m. b. H.** Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von hohlen Roststäben. IV 233.
- 124 823. **George John Hoskins.** Maschine zur Herstellung von Röhren aus gebogenen Metallplatten durch Vereinigung ihrer Ränder mittels Schleifstangen. IV 232.
- 124 824. **Carl Twer sen.** Verfahren zur Herstellung geschweißter Röhren kleineren Durchmessers. IV 232.
- 124 825. **Berkenhoff & Dröbes.** Rolle oder Stufenscheibe für Drahtziehmaschinen. V 284.
- 124 826. **Siegener Eisenindustrie, A.-G.** Verfahren zum Tempern von Feinblechen. IV 231.
- 124 833. **Joseph Röttgen.** Ofen zum Erhitzen oder Glühen von Blechen und dergl. IV 231.
- 124 834. **George William Green.** Maschine zum Umbiegen der Ränder gekrümmter Schmiedeleisen- oder Stahlplatten. IV 233.
- 124 937. **Hugo Kleinert.** Blechglühofen mit mehreren hintereinander angeordneten Kammern. IV 232.
- 125 018. **Eisenhüttenwerk Marienhütte, A.-G., vormals Schlittgen & Haase Eisenhüttenwerk Mallnitz.** Schutzvorrichtung für Maschinen mit stoßendem Gang, besonders Ziehpressen. VI 338.
- 125 019. **Georg Lösslein und Friedrich Stettner.** Verfahren zur Herstellung von Riemenscheiben. VI 338.
- 125 111. **Edward William Mc Kenna.** Verfahren und Walzwerk zur Profilierung abgenutzter Eisenbahnschienen. VI 336.
- 125 112. **P. W. Hassel.** Walzwerk zum gleichzeitigen Auswalzen mehrerer Roststäbe. VI 336.
- 125 113. **Leo Kunst.** Walzwerk zur Herstellung von Hafstaheisen. VI 336.
- 125 288. **Jos. Gieseholdt.** Walzwerk zum Quer-Auswalzen hoher Körper. VI 338.
- 125 289. **Ascherslebener Maschinenbau-Actiengesellschaft vorm. W. Schmidt & Co.** Vorrichtung zum Antreiben von kehr-Walzwerken. IX 625.
- 125 290. **Deutsch-Oesterreichische Mannesmannröhren-Werke.** Speisvorrichtung für Pilgerschritt-Walzwerke. VI 336.
- 125 291. **Josef Gieseholdt.** Querwalzwerk mit parallel oder geneigt zum Werkstück gelagerten Walzen. VI 336.
- 126 112. **Gustav Wilke.** Vorrichtung zum Umformen von rohr- und topfförmig vorgebildeten Hohlkörpern durch Pressen mittels Druckflüssigkeit. VI 337.
- 126 117. **Radolf Chillingworth.** Verfahren zur Herstellung zwei- oder mehrtheiliger Blechriemenscheiben. VIII 434.
- 126 232. **John Michael Engelbert Bankes.** Drahtaspel mit selbstthätiger Drahtablegung. VIII 450.



126 293. Nils Stjernström. Verfahren zur Herstellung von doppelwandigen Körpern mit Kanälen für die Circulation von Flüssigkeiten und Gasen. VI 338.

126 426. Dampfkessel- und Gasometerfabrik vormals A. Wilke & Co. Vorrichtung zum Kippen der oberen Walze bei Blechbiegemaschinen. VIII 440.

126 648. Thomas Morrison. Verfahren und Vorrichtung zum Auswalzen von Schienen. IX 592.

126 760. Dr. Vandeul Burton. Vorrichtung zum Ausdehnen oder Aufweiten von Hohlkörpern unter Anwendung eines aus nachgiebigem Material bestehenden Entfers. VIII 450.

126 780. William John Glover und St. Helens Cable Works. Ziehrolle für Drahtziehmaschinen. XI 626.

126 884. Landeker & Albert. Verfahren zur Herstellung von Radnaben. X 573.

127 273. Friedrich Boecker Philipp Sohn. Vorrichtung zum selbstthätigen Umlaufen von Walzdraht, Bandeisen und dergl. VIII 450.

127 420. Ebel & Lohmann. Vorrichtung zur Erzeugung von Hohlkörpern aus Blech. VIII 449.

127 597. Dr. Karl Michäelis. Geseck zum Tragen oder Pressen. XII 679.

127 598. George Adam Weber. Gewalztes Winkeleisen. XI 679.

127 812. Schwelmer Eisenwerk Müller & Co., A.-G. Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von Tonnen aus Metallblech. XII 678.

#### Klasse 10. Brennstoffe.

122 790. Heinrich Koppers. Liegender Koksofen mit getrennter Zufuhr von Heizgas und Verbrennungsluft und ohne Zugumkehr im Ofen. I 41.

126 329. Alphons Custodis. Verfahren, schlecht verkackende Kohlen, besonders Braunkohlen, verkockungsfähiger zu machen. VI 338.

#### Klasse 12. Chemische Apparate.

127 779. Julius Schwager. Vorrichtung zum Abscheiden von festen und flüssigen Stoffen aus Gasen mittels Hohlkegelstumpfflächen. XI 626.

#### Klasse 18. Eisenerzeugung.

128 592. Buderussche Eisenwerke. Doppelter Gichtverschluss für Schachtöfen. III 166.

123 593. Frederick Winslow Hawkins und Edward Joseph Lynn. Verfahren zum Reinigen von Eisen und anderen Metallen. III 166.

123 594. Jacob Maurer. Rückkohlungsverfahren ohne unverhältnismäßige Steigerung des Mangangehaltes. III 165.

123 595. Carl Emming. Mechanische Rührvorrichtung für Puddelöfen. III 160.

123 699. Albrecht Storck. Verfahren zur Entkohlung von flüssigem Roheisen im Vorherde eines Cupulofens. III 164.

125 332. Fabrik feuerfester und säurefester Producte A.-G. Verfahren zum Speisen der Winderhitzer mit vorgewärmer Luft. VII 396.

126 091. A. J. Rossi, J. M. Naughton und W. O. Edmonds. Verfahren zur Gewinnung des Titans aus titanhaltigen Eisenerzen. VII 395.

126 179. Georg Woelfel. Verfahren zur Wiederherstellung von verbranntem Stahl. VI 337.

126 723. George W. Mc Clure. Steinerner Winderhitzer mit drei concentrischen Feuerzügen. X 573.

126 837. R. M. Daelen. Kupplung für Schwengel und Mulde von Beschickungs-Vorrichtungen für Herdöfen. X 572.

126 997. Louis Michel Bullier und Société des carbures métalliques. Verfahren zur Rückkohlung von Eiseneisen mittels Calciumcarbid oder eines anderen Alkaliercarbids. X 573.

127 226. Karl Caspar und Friedrich Vertel. Mangan-armen, gegebenenfalls auch Nickel enthaltenden Chrom-Siliciumstahl nebst Verfahren zu seiner Herstellung. X 574.

127 571. Simon Peter Kettering. Drehbarer Frischofen. X 573.

127 864. Carl F. Eckert jr. Verfahren zur Herstellung von Chromeisen in einem mit Kohlenfutter ausgekleideten Martinofen. XII 678.

#### Klasse 20. Bahnbetrieb.

122 817. Ernst Hackel. Mitnehmer für maschinelle Streckenförderungen. I 41.

126 097. Actiengesellschaft für Feld- und Kleinbahnen-Bedarf vormals Orenstein & Koppel. Seilklemme für Seilhangbahnen. VI 336.

127 071. Karl Bratuscheck. Aufhängung der Last oder des Lastbehälters (Fördergefäß und dergl.) an einer Hängebahn mit wellenförmigem Längsprofil, bei welcher die Traggestelle oder die Lasten selbst von Zugkraftorganen von einander entfernt gehalten werden. X 574.

127 502. Heinrich Kückenhöner. Seilfahrgestelle mit auswechselbarem Einsatz. XI 627.

127 601. H. Grimberg jr. Zur Seite drehbare Seilschutzrolle für maschinelle Streckenförderungen. XII 679.

127 637. Kurt Kneischowsky. Vorrichtung zum selbstthätigen Aufrichten und Umliegen des Mitnehmers für Kettenförderungen. XI 626.

#### Klasse 21. Elektrische Apparate.

126 606. Gysinge Aktiebolag. Elektrischer Ofen, bei welchem die Beschickung durch in denselben erregte Inductionsströme erhitzt bezw. geschmolzen wird. X 573.

127 089. Fausto Morani. Elektrodensträger mit gekühlter Contactfläche für elektrische Öfen. X 574.

127 340. Ramon Chavarria-Contardo. Durch Bestrahlung wickender elektrischer Ofen mit kontinuierlicher Beschickung. XI 627.

127 700. Ramon Chavarria-Contardo. Elektrischer, durch Lichtbogenbestrahlung betriebener Ofen in Gestalt einer um ihre Schwingungszapfen drehbaren, geschlossenen Birne. XII 679.

127 833. Emil Grauer. Vorrichtung für elektrochemische u. elektrothermische Schmelzarbeiten. XII 678.

#### Klasse 24. Feuerungsanlagen.

122 718. Charles Groll. Feuerung mit Drehrost. I 40.

122 719. W. Staby. Vorrichtung zur Rauchverbrennung bei Feuerungen, bei denen Luft mittels Strahlgebläses eingeführt wird. I 41.

122 720. Henry Truesdell. Roststahl. I 40.

122 807. Ernst Schmatolla. Feuerungsanlage für Tiegelöfen. I 40.

122 808. Ernst Schmatolla. Warmespeicheranlage. I 40.

122 810. Max Wagner. Kohlenstaubfeuerung. I 40.

122 925. Gustav Schneider und Gerhard Dertz. Feuerung mit Unterbeschickung. I 39.

121 185. R. Steinau. Feuerthür. II 109.

123 346. Bernh. Cohnen. Maschinenmäßig beschickte Feuerung. III 167.

123 826. Julius Pintsch. Generator. III 167.

124 682. Fichtel & Heurtey. Gaserzeuger. IV 231.

124 990. Dr. Hans Wislicenus und J. Isaachsen. Vorrichtung zur Verdünnung der im Schornstein aufsteigenden Gase. IV 232.

125 459. H. Lipfert. Rauchverzehrende Feuerung. VI 337.

- 126 294. **Albert Fischer**, Ventilordnung für Regenerativöfen. VII 396.  
 126 397. **Eugen Knechtowsky**, Feuerungs-Anlage. VII 450.  
 127 145. **Hugo Gottlieb**, Mittlerer Rostbalken für Planroste. XI 627.  
 127 190. **William Grimshaw Stones**, Verteilungsvorrichtung für den Staubgehalt des Brennstoffes bei Beschickungsvorrichtungen von Feuerungsanlagen. X 574.  
 127 191. **Vereinigte Maschinenfabrik Augsburg und Maschinenbau-Gesellschaft Nürnberg A.-G.**, Sicherheitsvorrichtung zur Verhütung von Explosionen in Gasleuchten bei Hütten- und Hochofenbetrieben. VIII 459.  
 127 523. **Georg Schwabach**, Verfahren zur Erzeugung von künstlichem Zug bei Feuerungen. XI 627.

#### Klasse 27. Gebläse.

- 123 994. **François Timmermans**, Druck- bzw. Saugklappen-Anordnung für Gebläsemaschinen. III 164.  
 123 997. **Eduard König**, Ventil für Gebläsemaschinen. II 110.

#### Klasse 31. Gießerei und Formerei.

- 123 442. **Lambert Laguesse**, Kernstütze. III 167.  
 126 335. **Koch & Kassebaum**, Capolen mit Vorwärmung des Gebläsewindes durch die Abhitze des Ofens. VII 396.  
 126 215. **The Sturtevant Engineering Co. Ltd.**, Capolen mit Vorwärmung des Gebläsewindes. VIII 449.  
 126 490. **Otto Michael und Wilhelm Kleinvoegel**, Tiegelöfen mit Vorwärmung der Tiegel durch die Abhitze des Ofens. VIII 449.  
 126 491. **Henri Harmet**, Verfahren zur Herstellung von dichten Stahlgußblöcken durch mechanischen Druck in sich nach oben verjüngender Form. VIII 450.  
 126 635. **Gehr. Hannemann & Courth. G. m. b. H.**, Verfahren zum Gießen von Dübeln. IX 522.  
 127 541. **Ernst Förster**, Verfahren und Vorrichtung zur maschinellen Herstellung von Rohrkernen. XII 678.  
 127 651. **Otto Müller**, Formmaschine zur doppelseitigen Pressung der Formen mit drehbarer Formenträgerplatte. XI 626.  
 127 652. **Bruno Aschheim**, Einrichtung zum Gießen von Stahlplatten und dergl. XII 679.  
 127 930. **Sylvester Alphonse Cosgrave**, Verfahren zur Herstellung von Metallblöcken durch Verbundguß. XI 627.

#### Klasse 40. Hüttenwesen.

- 121 290. **John Brown Francis Herreshoff**, Aufgebavorrichtung für Röstöfen und dergl. II 110.  
 126 492. **Richard Charles Balzer**, Verfahren zur Herstellung von Bormetallen unter gleichzeitiger Gewinnung von Calciumcarbid. VIII 448.  
 127 414. **H. L. Demmler, P. A. Bethmont und F. C. G. Achola**, Aluminiumnickelbronze. XII 678.

#### Klasse 48. Chemische Metallbearbeitung.

- 122 837. **New Process Coating Co.**, Vorrichtung zum Verzincken langgestreckter Gegenstände. I 41.  
 127 415. **New Process Coating Company**, Vorrichtung zum Verzincken eiserner Gegenstände in einem auf einem Blechbade ruhenden Zinkbad. XI 627.  
 127 542. **Hubert Polte**, Verfahren und Vorrichtung zum Beizen und Trocknen zu verzinkender langgestreckter Gegenstände. XII 679.

#### Kl. 49. Mechanische Metallbearbeitung.

- 122 971. **Gesellschaft für Huberpressung, C. Huber & Co.**, Verfahren und Vorrichtung zum Formen und Vereinigen hohler und flacher Metallkörper mittels hochgespannter Druckflüssigkeit. I 42.  
 122 972. **Gesellschaft für Huberpressung, C. Huber & Co.**, Verfahren und Vorrichtung zur Erhöhung der zulässigen Druckbeanspruchung bei Recipienten. III 165.  
 123 375. **Otto Schramm**, Verfahren zum Härten von Eisen. III 166.  
 123 590. **Fahrzeugfabrik Eisenach**, Zusammenlegbare Feldschmiede. III 167.  
 123 600. **Kaspar Schumacher**, Dampfhydraulische Arbeitsmaschine mit im Winkel zum hydraulischen Arbeitssylinder gelegenen Dampftreibapparate. II 109.  
 123 728. **„Kronprinz“ Actiengesellschaft für Metallindustrie**, Verfahren zum Härten von Stahl, Stahlbändern und dergl. III 166.  
 123 729. **Adrien Grobel**, Elektrischer Ofen zum Erwärmen beliebiger Gegenstände auf vorbestimmte Temperatur. III 164.  
 123 802. **L. Martin**, Kaltsäge mit gegenüber dem Tische heb- und senkbarem Kreissägeblatt. II 109.  
 123 895. **Wilhelm Köhler**, Schwanzhammer. III 165.  
 124 391. **Eduard Eschmann**, Verfahren zum Härten von Stahl. III 164.  
 124 385. **Hugo John**, Scheere mit ziehendem Schnitt zum Zerschneiden von Profilen. V 284.  
 124 589. **Prinz & Kremer und Rudolf Haddnstock**, Verfahren zum Härten von Stahl. V 284.  
 124 671. **Friedrich Pich**, Paste zum Hartlöthen von Gußeisen. V 283.  
 124 673. **A. Schröder**, Antrieb für Schmiedepressen. IV 231.  
 124 768. **C. Pröhl**, Schmiedegesenk. IV 233.  
 124 894. **Robert Berninghaus & Söhne**, Biegeverfahren zur Erzielung rechtwinkliger und scharfer Biegeungskanten. IV 232.  
 124 898. **Samuel Herman Thurston**, Verfahren zum Plattieren eines Metalls mit einem anderen. IV 232.  
 125 027. **R. M. Daelen**, Druckwasserpresse mit aufrechtstehendem Gerüst. VI 337.  
 125 028. **Frederick William Tannett-Walker**, Hydraulischer Fallhammer. VI 337.  
 125 087. **Joh. Burkhart**, Stangenfallhammer mit Zahnstangenantrieb. VI 337.  
 125 088. **Allgemeine Thermochemische Gesellschaft m. b. H.**, Verfahren zum Vereinigen metallischer Körper miteinander durch ein mittels Aluminium aus seinen Verbindungen ausgeschiedenes flüssiges Metall. VI 336.  
 125 119. **Peter Heintz**, Sandstrahlgebläsemundstück. VI 338.  
 125 170. **Härder Bergwerks- und Hütten-Verein**, Vorrichtung zur Handhabung schwerer Schmiedeböcke. IX 522.  
 125 227. **A. E. Rompa**, Vorrichtung zum Gebrühen von Winkelisen. VI 338.  
 125 418. **Carl Engels**, Vorrichtung zur Regelung der Gebläseluft bei Schmiedeleuten. VI 337.  
 125 607. **Charles Hill Morgan**, Mechanische Beschickungsvorrichtung für Glühöfen. VI 335.  
 126 186. **Gustav Möller**, Verfahren zum Glühen von Gegenständen aus oxydierbarem Metall unter Vermeidung von Oxydation. VI 335.  
 126 577. **Haniel & Lueg**, Block- & überhebe- und Verschiebevorrichtung für Schmiedepressen. X 573.  
 126 578. **G. A. Schulte**, Verfahren zur Herstellung von Schraubstockhülzen. X 573.

- 126 911. Fritz Huxthal. Hammer zum centrischen Einziehen (Stauben) von Röhren. X 573.  
 126 917. Carl Schlieper. Vorrichtung zum Schweißen von Keitgliedern, welche gegen Trennung durch Zug zu sichern sind. X 572.  
 127 128. Friedrich Brauer. Drehbarer Amboss. X 574.  
 127 170. Carl Gustav Meißner. Feilenabziehmaschine. X 574.  
 127 198. Otto Arlt. Vorrichtung zum Nieten. XI 627.  
 127 374. Allgemeine Thermit-Gesellschaft m. b. H.. Verfahren zum Schweißen von Röhren mit stumpf aufeinander gestellten Rändern. XII 678.  
 127 409. Franz Syska. Vorhalter für Nietmaschinen. IX 521.  
 127 435. Charles de las Rices. Maschine zum Pressen von Hohlkörpern mittels Dornes und Matrize. XII 678.  
 127 575. Carl Twer sen. Verfahren und Vorrichtung zum Herrichten der Stäbe für die Hufeisen-fabrication. XI 626.

#### Klasse 50. Zerkleinerungsmaschinen.

- 122 980. Th. Groke. Mehrfacher Kollergang. I 39.  
 123 001. Edward Chester & Co., Ltd. Vorrichtung an Kegelbrechern zum Einstellen der Brecherwelle mittels eines verstellbar gelagerten Stützbolzens. II 110.  
 123 690. Cornelius Fredrik Delfos. Mahlbahn für Schleudermöhlen. III 164.  
 124 903. Julius Albert Elsner. Vorrichtung zum Entstauben von Gasen, besonders Gichtgasen, unter Benützung von durchbrochenen Querwänden mit versetzten Drehbrechungen. IV 231.  
 124 965. Friedrich von Hadeln. Stanbsammler. IV 231.  
 125 847. Richard Clucas. Abstreicher für Walzen und dergl. VI 336.  
 127 235. Wilhelm Ermus. Kollergang mit auf- und absteigenden Laufern. XI 627.  
 127 693. Charles Suttie. Erzerkleinerungsmaschine mit einer Zerkleinerungswalze und mit mehreren diese umgebenden Zerkleinerungsrollen. XII 679.

#### Klasse 81. Transportwesen.

- 122 684. Friedrich Correll. Eisenbahnbekehrungsstation unter Mitbenützung des Lagerplatzes. I 42.  
 124 184. William Garrett und John Cabell Cromwell. Vorrichtung zum Transport von Barren und dergleichen. V 284.  
 124 185. Carl Gaster. Entladevorrichtung für Wagen. V 285.  
 126 363. J. Jacobson. Fördervorrichtung für körniges, pulveriges oder breiges Gut. VII 396.  
 127 120. Hermann Marcus. Verfahren zum Fördern von festen, pulverförmigen, breigen oder flüssigen Massen. IX 522.

#### Oesterreichische Patente.

- KL. Nr.  
 10. 4612. Willy Eydam. Verfahren zum Brikkettiren von Braunkohle. IV 234.  
 10. 4945. Moses Weissbein. Verfahren und Ofen zur Brikkettirung. IV 234.  
 10. 5647. Camillo Melhardt. Verfahren, um Brennmaterialien gegen die Einwirkung der Atmosphären zu schützen. IV 234.  
 10. 6874. Gustav Dieling. Verfahren zur Herstellung widerstandsfähiger Koksbriketts. IX 523.

10. 6836. Josef Wiesner. Verfahren zur Verhinderung von Kohlenstaubexplosionen. IX 523.  
 18. 5488. Theodor Jarchofsky. Apparat zum Reinigen der Hochofengichtgase. IV 234.  
 18. 5491. August Wagener. Verfahren und Apparat zur Entfernung von Fugstaub aus Hochofen- und anderen Gasen. IV 234.  
 18. 6549. Francis Louis Saniter, Carew und John Law Smith. Stahlschmelzofen. IX 523.  
 18. 7050. Société anonyme pour l'industrie de la magnesite. Massive Hochofenform aus Sintermagnesit. IX 523.  
 24. 6841. Thomas Schimak. Regenerativfeuerung für Flammöfen. IX 523.  
 31. 6502. Adolf Müller. Herstellung von Formen für Kunstguss mittels elastischer Modelle. IX 523.

#### Britische Patente.

- Nr.  
 2 020/1901. Emile Gobbe. Verfahren zur Ausnutzung der Wärme von glühendem Koks. IX 523.  
 15 005/1901. James Yate Johnson. Einrichtung an Kohlenstampfwagen. IX 523.  
 22 333/1901. Fritz Baum. Verfahren zum Aufbereiten von Kohlen. IX 523.

#### Patente der Ver. Staaten Amerikas.

- Nr.  
 660 579. William A. Leonard. Vorrichtung zum Verzinnen oder Verzinken von Nägeln und dergl. II 110.  
 661 470. Joseph Fawell und Joseph E. Schwab. Walzwerk. I 44.  
 661 549. Frank E. Parks. Verfahren zur Herstellung blasenfreier Stahlingots. I 43.  
 662 445. Cornelius Kuhlwind. Lager für Walzen. I 44.  
 662 513. Richard G. Wood. Verfahren zum Walzen von Blechen. I 43.  
 662 610. Johann O. E. Trotz. Anwärmlöfen für Stahlingots. I 43.  
 662 916. Joseph Daschbach. Vorrichtung zum Halten von Rundisenstäben während des Walzens. I 44.  
 662 923. Edward J. Duff. Gaserzeuger. III 170.  
 663 177. George B. Klink. Düse für Gießbläseöfen. I 43.  
 663 205. John E. Willis Boyd und Jacob Hill. Düse für Gießbläseöfen. I 43.  
 663 701. Ambrose Monell und Rees James. Herstellung von Herdstahl. I 44.  
 663 760. August Johnson. Magnetischer Erzscheider. II 111.  
 663 945. John A. Waldburger und William J. Smith. Gießspatze für geschmolzenes Metall. III 170.  
 663 946. John A. Waldburger und William J. Smith. Vorrichtung zur Entfernung von Metallkuchen aus Gießspatzen. II 111.  
 664 001. Adam Nisbett und William G. Ives. Walzwerk zum Zerlegen von alten Eisenbahnschienen in Stabisen. II 111.  
 664 128. William C. Cronmeyer. Blechwalzwerk. II 111.  
 664 129. George A. Turnbull. Vorrichtung zur Herstellung von Gitterblechen. III 169.  
 664 426. George W. Packer. Formmaschine. III 168.  
 664 645. Julian Kennedy. Walzwerk. IV 234.  
 664 892. Michel J. Paul. Entladevorrichtung für Kohlen und dergl. III 168.

- 665 025. **Timothy Long**. Vorrichtung zum Entladen von Kohlen und dergl. III 169.
- 665 162. **Frank E. Bachmann**. Vorrichtung zum Abfangen der Schlacke beim Gießen. II 111.
- 665 196. **Gustav Engdall**. Vorrichtung zum Beschieken von Anwärmlöfen. III 168.
- 665 227. **Joseph G. Johnston**. Fördervorrichtung. III 170.
- 665 249. **Louis Mayer**. Krafthammer mit federnder Aufhängung. III 169.
- 665 254. **William A. Mc Adams**. Auskleidung für Schmelztiegel. III 169.
- 665 432. **Hugo Harth**. Hochofen. III 170.
- 665 463. **John M. Phillips und John J. Flensing**. Vorrichtung zum Sieben, Wagen und Verladen von Kohlen. III 168.
- 665 574. **Charles A. Morris**. Förder-Vorrichtung, vorzugsweise für Kohlen. V 285.
- 665 659. **Charles J. Johnson**. Drahtwindmaschine. V 286.
- 665 730. **Edward J. Duff**. Gaserzeuger. V 287.
- 665 740. **Theodor Ledermüller**. Röhrenwalzwerk. IV 235.
- 665 802. **Jacob B. Ruff und Philipp J. Trüb**. Formmaschine. IV 235.
- 665 851. **John F. Broadbent**. Herdofen, Anwärmlöfen. V 286.
- 665 876. **Robert A. Carter**. Mechanische Puddelvorrichtung. IV 235.
- 665 919. **Claude C. Loder**. Vorrichtung zum Niederschlagen von Flugsstaub und Tränen für Koksöfen. IV 235.
- 665 973. **Warren A. Patterson**. Vorrichtung zur Herstellung von Bricketts. IV 235.
- 666 032. **Frank L. Locum**. Verfahren und Vorrichtung zur Gaserzeugung. V 285.
- 666 033. **Theodor M. Foote**. Drahtziehmaschine. V 285.
- 666 057. **William L. Jones**. Walzwerk. V 286.
- 666 123. **Samuel T. Wellman, Charles H. Wellman und John W. Seaver**. Vorrichtung zum Ausheben von Igots. V 286.
- 666 248. **James A. Scott**. Verschiebbarer Amboss für Krafthammer. V 287.
- 666 795. **William H. Bradley**. Gaserzeuger. V 288.
- 666 821. **John Lanz**. Verfahren zum Walzen von Verstecken mit in der Längsrichtung wechselndem Querschnitt. V 287.
- 666 978. **Rudolph Ruetschi**. Vorrichtung zum Niederschlagen von Flugsstaub aus metallurgischen Öfen. V 287.
- 667 131. **John Jlingworth**. Vorrichtung zum Beschieken von Schmelztiegeln. V 288.
- 667 192. **William R. Craig**. Becherwerk zum Fördern von Erz. V 288.
- 667 198. **Charles F. Dicknisson**. Herstellung von Eisenträgern. V 288.
- 667 335. **James L. Record**. Schüttrumpf für Kohlen oder Erz. VI 339.
- 667 440. **William S. Halsey**. Ladevorrichtung. VI 339.
- 667 554. **John H. O'Donnell und William D. Pierson**. Drahtziehmaschine. VIII 451.
- 667 577. **George K. Roberts**. Vorrichtung zum Ausziehen von Blöcken. IX 524.
- 668 225. **Frederic W. C. Schiewind**. Vorrichtung zum Kühlen und Reinigen der Koksofengase. IX 524.
- 668 234. **Maximilian M. Luppess**. Vorrichtung zum Kühlen von Koks. VIII 451.
- 668 402. **Part B. Elkins**. Koksofen. VII 396.
- 668 450. **William H. McFadden**. Verschlussvorrichtung für Gießpfannenauslässe. VII 397.
- 668 665. **Curtis H. Voeder**. Schmiedepresse. VIII 451.
- 668 688. **Eugene L. McGary**. Walzenstuhl. VII 396.
- 668 791. **Lucien J. Blake und Lawrence N. Morscher**. Verfahren und Vorrichtung zur magnetischen Erzscheidung. VI 339.
- 668 792. **Alleyne Reynolds**. Tiegelofen. VII 397.
- 668 803. **Julian Kennedy**. Gasfang für Hochofen. VI 339.
- 669 012. **Peter Charles Patterson**. Vorrichtung zum Ziehen von Röhren. VII 397.
- 669 145. **John G. Hodgson und Lawrence A. Norton**. Kehrwalzwerk. VII 397.
- 669 242. **Edwin Norton und Hurd W. Robinson**. Anwärmlöfen. VIII 451.
- 669 264. **Thomas V. Allis**. Verfahren zum ununterbrochenen Auswalzen von Blechen. XII 680.
- 669 377. **Addison M. Bacon**. Vorrichtung zum Ausziehen von Koks aus Koksofen. XII 681.
- 669 636. **John B. F. Herrgott**. Vorrichtung zum kontinuierlichen Gießen von Platten. IX 524.
- 669 859. **Axel Sahlin**. Hochofenrast mit Wasserkühlung. XII 681.
- 670 039. **Henry Stanyon**. Antriebsvorrichtung für die Ziehmaschine an Scheibenziehbanken. XI 628.
- 670 152. **Samuel Forter**. Gaserzeuger. XII 681.
- 670 260. **Fred W. Watermann**. Windrichter. XII 681.
- 670 317. **Eugene Friedländer**. Blockzangen. XI 628.
- 670 322. **Julian Kennedy**. Vorrichtung zum Beschieken von Hochofen. XII 680.
- 670 424. **Bernard Granville**. Drahtziehmaschine. XI 628.
- 670 433. **Andres G. Lundin**. Gußstahl. X 575.
- 670 775. **George Weltzien Gesner**. Verfahren zur Herstellung einer Legierung aus Eisen und Wasserstoff. IX 524.
- 670 808. **John C. Perry**. Elektrisches Schweißverfahren. XII 681.
- 670 920. **Bertrand C. V. Luty**. Vorrichtung zum Walzen von Blechen. IX 524.
- 671 137. **Joseph G. Johnston**. Gießereianlage. X 575.
- 671 431. **James H. Baker**. Maschine zum Lochen von Blöcken. X 575.
- 671 439. **Sigmund V. Huber**. Walzwerk mit Vorrichtung zum Einstellen der Walzenlager. XI 628.
- 671 563. **Harry Perrius**. Verfahren zum Walzen nahtloser Röhren. X 575.
- 671 893. **Alexander Laughlin**. Continuirlicher Anwärmlöfen. IX 524.
- 671 989. **Samuel E. Diescher und Alfred J. Diescher**. Beschickungsvorrichtung für Glühöfen. XII 682.
- 672 198. **Samuel S. Wales**. Vorrichtung zum Ausstoßen von Blöcken. XII 680.
- 672 381. **Alexander Laughlin**. Anwärmlöfen. XII 680.
- 672 417. **Adolphus J. Lustig**. Verfahren und Vorrichtung zum Gießen von Blöcken. XII 682.
- 673 237. **Clarence R. Britten und Washington L. Ludlow**. Reversierwalzwerk. XII 682.
- 673 536. **John M. Hartmann**. Verschleiß für eiserne Stichtächer. XII 682.
- 673 668. **George A. True**. Düse für Cupolöfen. XII 682.

## IV. Industrielle Rundschau.

- Accumulatoren-Fabrik Actiengesellschaft, Berlin. X 588.  
 Actiengesellschaft Bergwerksverein Friedrich Wilhelms-Hütte zu Mülheim a. d. Ruhr. I 56.  
 Actiengesellschaft „Eisenwerk Kraft“. XII 697.  
 Actiengesellschaft für Federstahl-Industrie, vormals A. Hirsch & Co., Cassel. XII 697.  
 Actiengesellschaft für Hüttenbetrieb zu Weidenrich. X 588.  
 Actiengesellschaft Relandshütte Weidenau-Sieg. III 184.  
 Berlin-Anhaltische Maschinenbau-Actiengesellschaft zu Berlin. IX 537.  
 Berliner Actiengesellschaft für Eisengiesserei und Maschinenfabrication. III 184.  
 Berliner Maschinenbau-Actiengesellschaft vormals L. Schwartzkopff. IV 244.  
 Berliner Werkzeugmaschinenfabrik, Actiengesellschaft, vormals L. Sontker. I 56.  
 Bielefelder Maschinenfabrik vormals Dürkepp & Co. IV 244.  
 Blechwalzwerk Schulz Knaut, Actiengesellschaft zu Essen. V 299.  
 Braunschweigisch-Hannoversche Maschinenfabrik, A.-G., Dellingsen. VII 411.  
 Breslauer Actiengesellschaft für Eisenbahn-Wagenbau. IX 537.  
 Brückenbau Flender, Actiengesellschaft zu Benrath. XI 643.  
 Buderussche Eisenwerke zu Wetzlar. VIII 473.  
 Cito-Fahrrad-Werke Köln-Klettenberg. V 299.  
 Dennersmarchhütte, Oberschlesische Eisen- und Kehlwerke, Actiengesellschaft. XII 697.  
 Düsseldorf Eisenbahnbedarf, vormals Karl Weyer & Co. III 185.  
 Düsseldorfer Eisenhüttengesellschaft. II 125.  
 Düsseldorf Eisen- und Drahtindustrie, Actiengesellschaft zu Düsseldorf. I 57.  
 Düsseldorf Maschinenbau-Actiengesellschaft vormals J. Losenhäuser zu Düsseldorf. VIII 474.  
 Düsseldorf Röhrenindustrie. II 125.  
 Düsseldorf-Ratinger Röhrenkesselfabrik, vormals Dürr & Co. XII 697.  
 Eisenindustrie zu Monden und Schwerte, Actiengesellschaft in Schwerte. III 185.  
 Eisenwerke Gaggenau, Actiengesellschaft zu Gaggenau. IV 245.  
 Emailierwerk und Metallwarenfabrik Silesia, Actiengesellschaft, Paruschowitz, O.-S. XII 698.  
 Eschweiler Maschinenbau-Actiengesellschaft zu Eschweiler-Aue. II 125.  
 Façonieren-Walzwerk L. Mannstaedt & Cie., Actiengesellschaft zu Kalk. III 185.  
 Friedrich Thémé, Actiengesellschaft, Werdohl. V 299.  
 Ganz & Co., Eisengiesserei und Maschinenfabriks-Actiengesellschaft, Budapest. XI 644.  
 Gellivara Erz-Actiengesellschaft. V 300.  
 Gelsenkirchener Gußstahl- und Eisenwerke vormals Munscheid & Co. zu Gelsenkirchen. III 186.  
 Georgs-Marien-Bergwerks- und Hüttenverein, Osnabrück. I 57.  
 Gesellschaft der Brianksen Eisenwerke, Petersburg. VII 411.  
 Gutehoffnungshütte. Actienverein für Bergbau und Hüttenbetrieb, Oberhausen 2, Rheinland. I 58.  
 Hagener Gußstahlwerke in Hagen. III 186.  
 Hallesche Maschinenfabrik und Eisengiesserei. VI 355.  
 Hannoversche Eisengiesserei in Anderten. V 300.  
 Hannoversche Maschinenbau-Actiengesellschaft, vorm. Georg Egestorff, Linden vor Hannover. VI 356.  
 Hasper Eisen- und Stahlwerk. II 125.  
 Hein, Lehmann & Co., Berlin. XII 697.  
 Kalker Werkzeugmaschinenfabrik Breuer, Schumacher & Co., Actiengesellschaft zu Kalk b. Köln. III 187.  
 Kirchner & Co., Actiengesellschaft in Leipzig-Sellerhausen. IV 245.  
 Königlich preussische Eisenhütten. III 187.  
 Langscheder Walzwerk und Verzinkereien, Actiengesellschaft in Langschede a. d. Ruhr. I 59.  
 Maschinenbau-Actiengesellschaft „Union“ in Essen. III 187.  
 Maschinenbau-Actiengesellschaft vorm. Starke & Heffmann in Hirschberg i. Schl. III 187.  
 Maschinenbau-Actiengesellschaft vorm. Gebr. Klein in Dahlbruch. I 59.  
 Maschinenbauanstalt „Humboldt“ in Kalk bei Köln am Rhein. IV 245.  
 Maschinenfabrik und Mühlenbauanstalt G. Luther, Actiengesellschaft in Braunschweig. III 188.  
 Maschinen- und Armaturenfabrik vormals C. Louis Strube, Actiengesellschaft zu Magdeburg-Buckau. XI 644.  
 Nähmaschinenfabrik und Eisengiesserei, Actien-Ges., vorm. H. Koch & Co. in Bielefeld. VIII 474.  
 Nienburger Eisengiesserei und Maschinenfabrik in Nienburg a. d. Saale. III 188.  
 Oberschlesische Eisenbahnbedarfs-Actiengesellschaft Friedenshütte. XII 697.  
 Oberschlesische Eisenindustrie, Actiengesellschaft für Bergbau und Hüttenbetrieb, Gleiwitz, O.-S. IX 538.  
 Oesterreichisch-Alpine Montangesellschaft. XII 699.  
 Osnabrücker Kupfer- und Drahtwerk. I 59.  
 Pennsylvania Railroad Company. VIII 474.  
 Phönix, Actiengesellschaft für Bergbau und Hüttenbetrieb zu Laar bei Ruhrort. I 60.  
 Poldihütte, Tiegelgußstahlfabrik IX 539.  
 Rheinisch-Westfälisches Kehlensyndicat. II 124, III 183, V 298, VII 410, X 585, XII 696.  
 Saarbrücker Gußstahlwerke, A.-G., Malstatt-Burbach. I 63.  
 Skodaerwerke, Actiengesellschaft in Pilsen. IX 539.  
 Theodor Wiedes Maschinenfabrik, Actiengesellschaft in Chemnitz. II 125.  
 Union, Actiengesellschaft für Bergbau, Eisen- und Stahl-Industrie zu Dortmund. I 61.  
 United States Steel Corporation. III 190.  
 Vogtländische Maschinenfabrik (vorm. J. C. & H. Dietrich) Actiengesellschaft in Plauen. I 63.  
 Waggonfabrik Actiengesellschaft, vorm. P. Herbrand & Co. zu Köln-Ehrenfeld. III 188.  
 Waggonfabrik Gebr. Hofmann & Co., Act.-Ges. in Breslau. IX 544.  
 Warsteiner Gruben- und Hüttenwerke. I 63.  
 Werkzeugmaschinenfabrik Gildemeister & Co., Actiengesellschaft in Bielefeld. VII 411.  
 Westfälische Drahtindustrie. Hamm I. W. IV 246.  
 Westfälisches Kokksyndicat in Bechum. III 184, VII 409.  
 Wissener Bergwerke und Hütten, Brückhöfe bei Wissen a. d. Sieg. III 188.  
 Zittauer Maschinenfabrik und Eisengiesserei, Actiengesellschaft (früher Albert Kiesler & Co.). I 64.



## V. Tafelverzeichnis.

Tafel-Nr.	Heft-Nr.	Tafel-Nr.	Heft-Nr.
I Gieß-Rollkahn des Martinwerkes von P. Harkort & Sohn, Wetter a. d. Ruhr, ausgeführt von Zobel, Neubert & Co. in Schmalkalden . . . . .	II	V Blockwalzwerk der Röchlingschen Eisen- und Stahlwerke in Völklingen a. d. Saar, ausgeführt von der Märkischen Maschinenbau-Anstalt zu Wetter a. d. Ruhr	VIII
II Neue Blechwalzwerksanlage der Carnegie Steel Co. in Homestead, Pa. . . . .	III	VIII Neue Gebläsemaschine für die Pastuchoffschen Anthracithochöfen in Sulin, Südrufland . . . . .	IX
III 950er Duo-Reversirstraße mit elektrisch fahrbaren Rollgängen für die „Oberschlesische Eisenbahn-Bedarfs-Act.-Ges. Friedenshütte“, ausgeführt von der Duisburger Maschinenbau-Act.-Ges. vormals Bechem & Keetman, Duisburg a. Rh. . . . .	IV	IX Geologische Uebersichtskarte des nördlichen Minettegebietes . . . . .	X
IV Plan der Industrie- und Gewerbe-Ausstellung für Rheinland, Westfalen und benachbarte Bezirke, verbunden mit einer deutsch-nationalen Kunst-Ausstellung Düsseldorf 1902 . . . . .	VII	X Profile zur Erläuterung der Lagerungsverhältnisse im nördlichen Minette-Gebiet . . . . .	X
		XI Die neue Walzwerksanlage der Dortmunder Union, ausgeführt von der Firma Haniel & Lueg in Düsseldorf . . . . .	XI
		XII Martinanlage Nr. 1, 2 und 3 der Homestead Steel Co. in Munhall, Pa. . . . .	XII



Die Zeitschrift erscheint in halbmonatlichen Hefen.



Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
**24 Mark**  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

Insertionspreis  
**40 Pf.**  
für die  
zweigespaltenen  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

## ZEITSCHRIFT

### FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**,

und

Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,

Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

**Nr. 1.**

**1. Januar 1902.**

**22. Jahrgang.**

## Talbotverfahren und combinirter Bessemer-Martin-Proceß.\*

Die Stahlwerke Oberschlesiens, sowie der benachbarten Grenzländer Oesterreich-Ungarns und Rufelands, welche eigene Hochöfen besitzen und darauf angewiesen sind, den Stahlproceß ausschließlich oder vorwiegend mit Roheisen, also zum mindesten mit möglichst geringem Zusatz von Schmiedeisenschrott zu betreiben, haben im allgemeinen solche Erze zur Verfügung, welche für das Bessemeren zu viel, für das Thomasiren zu wenig Phosphor enthalten. Sie sind mit wenigen Ausnahmen in die Nothwendigkeit versetzt, einen Entphosphorungsproceß zu betreiben, bei welchem der Phosphor wesentlich nicht die Rolle einer Wärmequelle spielt, wie beim Thomasiren, sondern die einer durch den Stahlproceß zu eliminirenden Verunreinigung des Roheisens, dessen Phosphorgehalt 0,2 bis 0,4 % beträgt. Den hier in Frage kommenden Werken stehen reiche Erze, wie sie zur Stahlbereitung beim Erzproceß erforderlich sind, nur zu hohen Preisen zur Verfügung. Es ist also von besonderer Wichtigkeit, von diesen Erzen entweder wenig zu gebrauchen, oder bei größeren Zusätzen derselben möglichst viel Eisen aus denselben zu reduciren.

Die Ansichten, wie man über die Schwierigkeit dieser Situation hinwegkomme, sind noch keineswegs geklärt. Um ein Bild von der Be-

deutung dieser Schwierigkeit zu entwerfen, komme ich auf die eigenthümliche Entwicklung des Stahlproceßes in Witkowitz zu sprechen.

Im Jahre 1867 wurde daselbst der Bessemerproceß eingeführt, und zwar verwendete man vorwiegend ungarisches, steirisches und englisches Roheisen. Das in den eigenen Hochöfen erzeugte wurde des hohen Phosphorgehaltes wegen und infolge eines lange Zeit festgehaltenen Vorurtheils, betreffs der schädlichen Einwirkung des Kupfergehalts, nur schüchtern zugesetzt. Das gesamte Roheisen wurde im Flammofen umgeschmolzen, da durch den Caplofenproceß infolge des phosphorreichen Koks eine Erhöhung des Phosphorgehalts erfolgt wäre. Im Jahre 1878 ging man dazu über, durch eine passende Auswahl der Erze das eigene Roheisen an Stelle des gekauften ausschließlich zu verwenden, und das Roheisen flüssig von den Hochöfen den Convertoren zuzuführen. Das Roheisen enthielt indessen auch bei Verwendung aus Ungarn und Steiermark bezogener Erze infolge des 0,05 % betragenden Phosphorgehalts des Ostrauer Koks und des Umstandes, daß auch der damals gebrauchte Kalkstein 0,014 % Phosphor hatte, immer noch 0,13 % Phosphor, war also nur in ordinären harten Stahl, in welche Kategorie man damals noch Eisenbahnschienen rechnete, zu convertiren. Bezüglich der Herstellung von Qualitätsstahl war man auf den sauren Martinproceß und Mischung von gekauftem, reinerem Eisenmaterial mit selbsterzeugtem angewiesen.

\* Vorgetragen von E. Holz vor der „Eisenhütte Oberschlesien“ in Gleiwitz am 1. December 1901. (Discussion siehe Seite 51 dieser Nr.)

Diese Umstände machen es begreiflich, daß Witkowitz mit dem Aufkommen des Thomasprocesses sich sofort an die Ausbildung desselben wagte. Man war sich wohl darüber klar, daß die naturgemäßen Erzquellen des Werkes keine Thomaserze lieferten. Trotzdem wurden in Witkowitz die ersten Thomaschargen auf dem Continent im Juli 1879 erblasen, und zwar nach dem Umgießverfahren, indem man nach dem Muster von Middlesbrough siliciumreiches Roheisen direct von den Hochöfen erst im sauer zugestellten Converter entsilicirte, und dann im basisch ausgefitterten Converter den Entphosphorungsprocess durchführte. Diese Arbeit wurde als Versuch im großen betrieben. Sie ergab wohl vorzügliches Flußeisen, wurde indessen mit Rücksicht auf ökonomische und locale Verhältnisse bald wieder aufgegeben. Man kehrte für harte ordinäre Stahlsorten zum Bessemer mit allen durch den hohen Phosphorgehalt bedingten Schwierigkeiten zurück und erzeugte Flußeisen separat nach dem Thomasverfahren mit flüssig den Hochöfen entnommenem Roheisen, indem man den ungenügenden Phosphorgehalt der Erze durch von Peine bezogene, etwa 8 % Phosphorsäure enthaltende Puddelschlacke und durch die vom eigenen Process herrührende Thomasschlacke ergänzte. Der bald eintretende Mangel an diesen phosphorreichen Surrogaten und die Absicht, bei verhältnißmäßig kleiner Erzeugung für die Massenfabricate einen einheitlichen Conversions-Process zu betreiben, führte im Jahre 1882 wiederum auf den Umgießprocess mit sauer und basisch zugestellten Convertoren zurück, wobei flüssig von den Hochöfen entnommenes Roheisen, 2 bis 2 1/2 % Silicium und max. 0,3 % Phosphor enthaltend, verarbeitet wurde. Es ergaben sich sehr gute Erzeugnisse der verschiedenen Härtegrade, jedoch trotz rascher Durchführung des Umgießens mittels eigens construirter Vorrichtungen hohe Productionskosten, sowohl bei der Roheisenerzeugung als bei der Stahlbereitung. Das Bestreben, diese durch einen gleichmäßigen die untere Grenze erreichenden Siliciumgehalt des Roheisens zu vermindern, führte mitunter zu kalten Chargen und ungleichmäßiger Lösung des Ferromangan im Stahlbad. Trotz dieser Umstände verblieb man, der Experimente müde geworden, bis zum Jahre 1890 bei dieser Methode.

Die inzwischen erfolgte Ausbildung des Siemens-Martin-Verfahrens auf basischem Herd, welche neben dem Umgießverfahren in Witkowitz in Ausübung stand, führte im Jahre 1890 zu einer endgültigen Umänderung des Converterprocesses, indem der combinirte Bessemer-Martin oder Duplex-Process an Stelle des Umgießens aus dem sauren in den basischen Converter trat. Man ersetzte also den basischen Converter durch

den basischen Siemens-Martin-Ofen. Die Gesamtkosten beim Duplex-Process sind selbstverständlich höher als beim einfachen Convertiren nach Bessemer oder Thomas, calculiren sich aber immerhin wesentlich niedriger als bei dem früheren Umgießverfahren. Das Vorblasen im Converter dauert bei der Roheisencharge von 10 t und einem Gehalt von 1,2 % Silicium, 2,7 % Mangan, 0,2 % Phosphor, 3,7 % Kohlenstoff etwa acht Minuten, und zwar wird das Bad in dieser Zeit vollständig entsilicirt, der Kohlenstoff wird auf 0,1 %, das Mangan auf 0,4 % herabgebracht, also Gehalte von diesen Körpern erreicht, welche, ohne ein Steifwerden des Metallbades zu riskiren, nicht weiter ermäßigt werden können. Die Arbeit im basischen Martinofen geht sehr rasch vor sich und Chargen, welche nur mit flüssigem Zwischenproduct, Eisenerzen und Kalkstein gemacht werden, sind in drei Stunden vom Beginne des Eingießens des Zwischenproductes in den Martinofen bis einschließend der Zeit für das Herrichten des Bodens nach dem Abstich, also bis zur Aufnahme einer neuen Charge durchgeführt. Die normale Arbeit wird allerdings mit Zusätzen von festem Roheisen und Schrott betrieben, da man darauf angewiesen ist, die Anfallabliche der Hochöfen mit zu verarbeiten, desgleichen eine gewisse Menge Schrott zu verarbeiten, um mit geringem Erzzusatz durchzukommen. Der letztere beträgt 2 1/2 % vom Eiseneinsatz. Nach dem Duplex-Process werden in Witkowitz Stahl und Flußeisen für Schienen, Träger, Façoneisen, Bleche, Knüppel, Platinen und Rohrbandeisen erzeugt.

Es ist nun die sehr wohl aufzuwerfende Frage, warum man nicht vorzieht, einen Martin-Process mit Roheisen, Erz und etwas Schrott zu betreiben, wie er auf manchen Werken mit flüssig den Hochöfen entnommenem Roheisen, und zwar in Russisch-Polen, Steiermark, Schottland, im Gebrauche ist. In Witkowitz sind Versuche angestellt worden, und zwar auf Grund der uns bekannt gegebenen Resultate eines polnischen Werkes. Sie hatten indessen ein ungünstiges Ergebnis. Die Charge dauerte 10 Stunden. Der Aufwand an Eisenstein betrug bei 10procentigem Schrottzusatz 20 bis 22 % und zwar vom Einsatz an Eisenmaterial, reiche, kostspielige Gellivara-Erze. Von dem Eisengehalt dieser wurde ein kleiner Theil reducirt. Die große Schlackenmenge — es ergaben sich auf 1000 kg Stahl 220 kg Schlacke gegen 100 kg beim Duplex-Process — verursachte ein starkes Angreifen des Ofens, was sich schon durch den hohen Gehalt der Schlacke von 6 % Magnesia documentirte. Man fand also in Witkowitz bei dieser Arbeit keine Rechnung.

Selbstverständlich wurde auch der von Daellen und Pszczolka construirte und mit

aner kennenswerther Ausdauer verfolgte Proceß in Rechnung gezogen. Es fehlen vorläufig noch die Resultate für einen diesbezüglichen Großbetrieb. Derselbe erstrebt den großen Vortheil eines zwischen Hochofen und Martinofen verkehrenden Converters und bringt das Umgießen des Roheisens in Wegfall. Wie ich indessen oben erwähnte, braucht man zum Vorfriechen von 10 t Roheisen bei einer 500 cbm Wind i. d. Minute ausblasenden Maschine im Converter 8 Minuten. Da ist denn doch zu bedenken, ob man in der Daelsen'schen Pflanze, wo beim Blasen auf die Oberfläche des Stahlbades ein großer Theil des Windes verloren geht, einen vollständigen Effect erzielen wird. Hierzu kommt der Uebelstand der raschen Zerstörung der Düsen und des Materials im Umkreis derselben.

Nach diesen Erfahrungen konnte angenommen werden, es sei mit dem Duplex-Proceß ein gewisser Abschluß erreicht. Diese Anschauung gerieth bei mir ins Wanken, als ich theils aus den Verhandlungen des „Iron and Steel Institute“, theils durch Mittheilungen von Max Mannaberg in Frodingham Aufschlüsse über das in Pencoyd bei Philadelphia angewendete Talbot-Verfahren erhielt. Ich hatte im verfloßenen Sommer Gelegenheit, den Talbot-Proceß in Amerika zu besichtigen. Derselbe unterscheidet sich von dem Siemens-Martin-Erzproceß wesentlich dadurch, daß man den Martinofen continuirlich mit Metall gefüllt erhält und immer nur Theilquantitäten von fertigem Stahl oder Flußeisen abgießt, welche durch neue Zusätze flüssigen Roheisens ersetzt werden. Die Anwendung eines Kippofens ist die Grundbedingung der Arbeit nach Talbot. Die Einrichtung und der Betrieb des Wellmanschen Kippofens ist allgemein bekannt.\* Charakteristisch für die Talbotsche Arbeit mit diesem Ofen ist die große Masse flüssigen Metalls. Der von mir besichtigte Ofen faßt 75 t. Er wurde zur Zeit meiner Anwesenheit mit 60 t Einsatz betrieben. Das Roheisen wird, da das Werk keine Hochöfen hat, im Cupolofen umgeschmolzen. Die Arbeit beginnt Sonntag Abend und schließt ab am darauffolgenden Samstag Nachmittags. Der in Hitze gebrachte Ofen wird zunächst mit 50 % flüssigem Roheisen und 50 % Schrott gefüllt und wie gewöhnlich dieser Einsatz mit gebranntem Kalk und etwas Erz zu Stahl oder Flußeisen verarbeitet. Ist die Charge fertig, so entnimmt man dem Ofen 20 t Metall und ersetzt diese durch flüssiges Roheisen und eisenreiche Zuschläge, also Erze (57 % metallisches Eisen, angeblich 14 % Apatit), Walzensinter, Schlacke vom basisch zugestellten Schweißofen, sowie ge-

braunten Kalk. Der Zusatz von Erz, Schlacke und Walzensinter, welche beide letztere sehr eisenreich sind, beträgt etwa 28 %.

Die Vortheile des Verfahrens sind folgende:

1. Die zwischen dem Roheisenbad und den eisenreichen Zuschlägen vor sich gehende Reaction ist infolge der hohen gleichmäßigen Temperatur derartig, daß ein wesentlich größerer Procentsatz des Eisens aus den Erzen reducirt wird als beim gewöhnlichen Erzproceß. Man kommt der Verwirklichung der directen Stahldarstellung ans Erzen nahe.

2. Der Ofen ersetzt den Roheisenmischer. Kommt eine Roheisencharge mit sehr hohem Siliciumgehalt, so findet der Ausgleich desselben mit dem niedrig silicirten Stahlbad statt und man riskirt nicht ein Angreifen der Ausmauerung. Bei manganhaltigem Roheisen geht die Abscheidung des Schwefels vor sich wie im Mischer. Der Ofen hat außerdem die Vortheile eines geheizten Mischers. Der Hochofenbetrieb kann auf durchschnittlich geringen, ziemlich variablen Siliciumgehalt ohne Schaden geführt werden und ist nicht penibel bezüglich des Schwefelgehalts des Roheisens.

3. Die Schonung der Ofeneinmauerung beim Vollhalten des Ofens mit flüssigem Metall ist ein sehr günstiger Umstand.

4. Der Brennstoffaufwand ist durch den continuirlichen Betrieb sowohl, als durch die energische Reaction zwischen den Metalloxyden und den Metalloiden des Roheisens, welche im Bade vor sich geht, sehr günstig beeinflusst. Man hat die Erfahrung, daß je höher die Temperatur gehalten wird, desto besser der Erzreductionsproceß vor sich geht. Von der Oxydation des Bades durch den überschüssigen Sauerstoff der Flamme ist abgesehen. Diese wird auch durch die hohe Schlackendecke verhindert. Als einen Uebelstand bezeichne ich die Thatsache, daß beim Eingießen des Roheisens in den Kippofen eine so heftige Reaction vor sich geht, daß die Verbrennung des Kohlenstoffs eine sehr unvollständige ist.

Ich stelle nun ziffermäßig eine Betriebsperiode des Duplex-Processes von vier Wochen einer solchen von einer Woche des Talbotofens gegenüber. Beide Beispiele sind aus den Betriebsbüchern ausgezogen und entsprechen den Durchschnittsresultaten. Ich lege der Rechnung Materialpreise zu Grunde, wie sie einer normalen Conjunction in Oberschlesien entsprechen, also:

für je 1000 kg					
Roheisen	Schrott	Converter- aufwurf	Generator- kohle	Kessel- kohle	Ferro- mangan
57	50	40	9	6	200 M
Silicium- spiegel	Silicium- eisen	Erze	Converter- schlacke	Schlacke vom Talbot- bzw. Martin-Ofen	
150	100	24	3	7 M	

\* Talbot hat seinen Ofen nach diesem System construiert.

## Duplex-Proceß.

Erzeugung: 10571 t Blöcke in einem Monat = 4 Wochen.

Aufwand: Roheisen			
flüssig . . .	8212,7 t	9629,10 t zu 57	548 858,70
fest . . .	1416,4 t		
Schrott . . .	1718,60 t	50	85 990,00
Gellivara-Erze . . .	320,60 t	24	7 694,40
Ferromangan . . .	1,28 t	200	256,00
Ferrosilicium . . .	0,43 t	100	43,00
Generatorkohle . . .	3349,00 t	9	80 141,00
Dampfkesselkohle . . .	1148,00 t	6	6 888,00
			679 811,10
ab Auswurf . . .	88,40 t zu 40	= 3536	
„ Convertersch. . .	370,00 t	8	= 1110
„ Martinschlacke . . .	1170,00 t	7	= 8190
			12 836,00
			666 975,10

oder für je 1 t Blöcke 63,95  $\mathcal{M}$ .

## Talbot-Ofen.

Erzeugung: 669,08 t Blöcke in einer Woche.

Aufwand: Roheisen			
flüssig . . .	605,10 t	607,96 t zu 57	34 653,70
fest . . .	2,86 t		
Schrott . . .	22,68 t	50	1 134,00
Erze . . .	79,69 t		
Walzensinter 70,12 t			
basische			
Schweiß-			
ofenschlacke	22,68 t	172,49 t	24 439,76
Generatorkohle . . .	164,77 t	9	1 482,93
Dampfkesselkohle			
(geschätzt) . . .	65,90 t	6	395,40
Ferromangan . . .	2,85 t	200	570,00
Siliciumspiegel . . .	1,03 t	150	154,50
			42 530,29
ab Schrott . . .	13,80 t zu 50	= 690,00	
„ Schlacke . . .	125,22 t	7	= 876,54
			1 566,54
			40 963,75

oder f. d. Tonne Blöcke 62,15  $\mathcal{M}$ .

Demnach wäre das Resultat des Duplex-Processes scheinbar um 1,80  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne Blöcke betriebs des Aufwandes an Rohmaterial und Brennstoff ungünstiger als das des Talbot-Ofens. Diese Differenz verschwindet bis auf etwa 24 Pfennige, wenn man den Unterschied der verwendeten Roheisensorten berücksichtigt.

Das Roheisen des	Mn	Si	C	P	S
Duplex-Processes enthält	2,40	1,20	3,30	0,22	0,02
Talbot-	0,40	1,00	3,70	0,90	0,06

Letztere Analyse bezieht sich auf das im Cupolofen eingesetzte Roheisen. Unter Berücksichtigung des Umschmelzverlustes im Cupolofen ergeben sich an Mangan und Metalloiden, von welchen von dem im Duplex-Proceß verwendeten Roheisen bei der Stahlbereitung mehr abzuschneiden sind, als bei dem amerikanischen Roheisen 2  $\frac{1}{2}$  %. Das macht einen Unterschied von 1,56  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne. Dieser Geldbetrag entspricht also dem naturgemäßen Mehrabbrand des beim Duplex-Proceß verwendeten Roheisens, und ich kürze ihn von obigen 1,80  $\mathcal{M}$  und

komme so auf die Differenz von 24 Pfennigen. Die beiden Stahlbereitungs-Methoden stehen also für ein oberösterreichisches Werk nahezu gleich bezüglich der hier in Betracht gezogenen Summanden der Calculation. Ich kann den Vergleich nicht ausdehnen auf Löhne, feuerfeste Materialien und die übrigen Elemente der Selbstkostenberechnung. Diese stehen mir vom Talbot-Ofen nicht zur Verfügung. Aber es ist einleuchtend, daß in diesen beiden Positionen der Talbot-Proceß sich günstiger stellt. Dem Roheisen-Erzproceß ist das Talbotsche Verfahren bezüglich des Materialaufwandes unbedingt überlegen, da hier die mindere Reduction des Eisens aus den Erzen infolge der großen Zusätze an solchen sehr in Frage kommt.

Im Folgenden sind die den Eisenverlust betreffenden Resultate des Duplex-Processes, des Talbot-Ofens, des Erzprocesses in Wishaw gegeben. Bei dem obigen Beispiel des Duplex-Processes berechnet sich der Einsatz an metallischem Eisen im Converter- bzw. Martinofen auf monatlich 10 891,4 t, das Ausbringen an solchem im Stahl und Auswurf auf 10 628,9 t, der Verlust auf 262,5 t. Da die verwendeten 320,1 t Gellivara-Erze 211,5 t Eisen enthalten, so ist ersichtlich, daß beim Duplex-Proceß nicht allein das ganze in den Erzen enthaltene Eisen verloren ist, sondern noch 51,0 t darüber. Ansgebracht sind 97,5 %.

Dementgegen ist das Resultat des Talbot-Ofens günstig. Es wurden eingesetzt 706,0 t metallisches Eisen, ausgebracht 670,8 t, also verschlackt nur 35,2 t. Da der Eisengehalt der 172,4 t eisenreicher Zuschläge 104,2 t beträgt, so ergibt sich, daß nicht allein das ganze in Form von Roheisen und Schrott in den Talbot-Ofen aufzugebene metallische Eisen gewonnen, sondern außerdem 69 t Eisen aus dem Erz, basischer Schweißschlacke und Sinter, reducirt worden sind, d. h. nicht weniger als 66,3 % des in diesen Zuschlägen enthaltenen Eisens. Auf 100 Theile in Form von Roheisen und Schrott eingesetzten metallischen Eisens sind 111,5 Theile ausgebracht, auf 100 Theile eingesetztes Roheisen und Schrott 106,7 Theile. — Auch die von Riley veröffentlichten Resultate des Erzprocesses sind viel günstiger. Bei neun Chargen, welche in Wishaw mit flüssigem Roheisen von den Hochöfen mit 30,6 % Zuschlag an Erzen gemacht wurden, ergaben sich von 131,25 t Roheisen 130,25 t Blöcke oder 99,2 % vom Roheisen, d. h. das aus den Erzen reducirt Eisen genügte nicht ganz, um den Abbrand an Mangan und Metalloiden zu ersetzen. Die Dauer der Charge war durchschnittlich acht Stunden.

Ich komme schließlich zurück auf die Verbrennung des Mangans und der Metalloide des Roheisens im Talbot-Ofen. Unter Berücksichtigung



des Abbrandes im Cupolofen berechne ich den Einsatz der fraglichen Woche mit 17,05 t Kohlenstoff, 4,56 t Silicium, 5,49 t Phosphor, 2,49 t Mangan. Zur vollständigen Verbrennung der Metalloide und zur Oxydation des Mangans zu Oxydul wären 58,47 t Sauerstoff nötig. Dementgegen halten die dem Proceß zugeführten Zuschläge an disponiblen Sauerstoff der Eisenoxyde nur 41,84 t. Es ist also ein Fehlbetrag von 16,63 t. Der aus gedachten Quellen stammende Sauerstoff reicht also nur zur theilweisen Verbrennung des Kohlenstoffs. Das weist

darauf hin, größere Oefen als von 60 t Fassung zu bauen und diese mit relativ höheren Erzsätzen als 27,3 % vom eingesetzten Eisenmaterial zu betreiben. Ein Ofen von 100 t Fassung wird binnen Kurzem in Frodingham in Betrieb kommen.

#### Schlacken - Analysen.

Dapl.-Proceß	Fe	Mn	SiO <sub>2</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	CaO	MgO	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>
a) Converter-							
schlacke:	6,75	26,27	50,24	6,06	1,49	0,23	0,04
b) Martinofen-							
schlacke:	18,03	7,33	15,10	2,89	37,10	7,50	4,05
Talbot-							
Proceß:	14,20	9,70	15,68	?	38,60	8,40	7,55

## Herstellung von Gießereieisen und der Gießereibetrieb im allgemeinen.\*

M. H.! Es dürften nicht Viele hier in der Versammlung sein, die den Hochofenbetrieb im kleinen und ohne besondere Hilfsapparate aus eigener Erfahrung kennen. Mir ist es noch vergönnt gewesen, den Holzkohlen-Ofenbetrieb mit der geringen Erzeugung von etwa 8000 kg im Tag mit Cylindergebläse, welches durch Wasserkraft angetrieben wurde, und einem kleinen Röhrenapparat auf der Gicht, in dem man den Wind auf etwa 100° erhitze, praktisch mitzumachen. Die Oefen von etwa 60 cbm Inhalt standen meist nur 8 bis 9 Monate im Betriebe und die übrige Zeit still. Sie bekamen alljährlich eine neue Zustellung von etwa 1½ m Wandstärke, zu der man mächtig große, sogenannte Gestellsteine (feuerfesten Sandstein) verwendete, die natürlich bald wegschmolzen. Kühlung von außen wurde nicht angewandt. Wenn der Schmelzraum an der einen oder anderen Stelle durchzubrennen drohte, machte man die am nächsten liegende Gebläseform zu, so daß sich die schwache Stelle durch Bildung von Ansätzen wieder verstärkte. Man arbeitete während dieser Zeit mit nur zwei Gebläseformen und erzeugte dann auch nur etwa 6000 kg; drei Formen hatten die Oefen überhaupt nur. Große Calamität entstand im Winter bei starkem Frost. Wenn der Hüttenreich, zur großen Freude der Jugend, dem Hüttenmeister aber zu nicht minder großem Verdruß, zufror, fehlte es an Wasser und infolgedessen auch an Wind. Als Reservegebläse diente zwar ein großer Blasebalg, der von den Gemeindemitgliedern getreten wurde, aber dabei konnte man natürlich nicht drei Formen, sondern nur eine aufhalten, und die Menge der Erzeu-

gung verringerte sich dementsprechend. Als junger Mensch habe ich den Blasebalgbetrieb selbst noch kennen gelernt.

Diese kleinen Holzkohlenöfen waren im Siegerland und in den Westfälischen Bergen bis Mitte der 60er Jahre und vereinzelt sogar bis zum Jahre 1874 unverändert im Betriebe. Das darin erzeugte melirte Stahleisen wurde hauptsächlich nach den Werken an der Lenne transportiert und dort in den sogenannten Ruckhämmern zu Stahl verarbeitet. Auch in den Siegerländer Puddel- und Hammerwerken wurde das Eisen verfeinert. Das erblasene Gießereieisen wurde meistens direct vergossen, zum Theil aber auch nach anderen Gießereien gebracht.

Mitte der 50er Jahre entstanden an der Ruhr neue Hochöfen von 150 cbm Inhalt und etwa 25 000 kg Leistungsfähigkeit, die schon größere Winderhitzer hatten und mittels dieser den Wind auf etwa 200° erhitzen, aber noch offene Gicht und offene Brust besaßen. Diese Oefen wurden mit Koks beschickt, der in Meilern gebrannt war; später kamen die Appold-Oefen und dann die Coppee-Oefen für die Kokserzeugung auf. Man arbeitete mit möglichst armem Möller und sehr hohen Kalksätzen, d. h. basischer Schlacke, und glaubte, nur mit ganz basischer Schlacke grobkörniges Gießereieisen erblasen zu können, eine irrige Ansicht, die auch heute noch häufig besteht. Rohgänge und Kalkversetzungen wechselten sich damals gegenseitig ab; erinnert man sich dieser Zeit, so braucht man die damaligen Schmelzer und Betriebsbeamten nicht zu beneiden. Offenbar ist die Construction der offenen Brust mit Vorherd auch deshalb seinerzeit gewählt worden, um bei Kalkversetzungen die dicke Schlacke herauskratzen zu

\* Vortrag, gehalten von Hrn. Generaldirector Graukratzwick in der Hauptversammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“ am 1. December 1901 in Gleiwitz.

können. Später kam die geschlossene Gicht, und man verfügte nun über mehr Gas; die weitere Folge war, daß man mehr Apparate baute und mit heißerem Wind, bis zu 400°, arbeitete, es in einzelnen Apparaten sogar auf 500° brachte, allerdings auf Kosten der eisernen Röhren. Gleichzeitig erhöhte man auf den rheinisch-westfälischen Hochofenwerken die Menge der Erzeugung, ohne die Profile der Oefen zu ändern. Hrn. Fritz W. Lürmann in Osnabrück, seinerzeit Betriebsdirector der Georgs-Marienhütte, ist das große Verdienst zuzuschreiben, die ersten Oefen mit geschlossener Brust gebaut und die Schlackenform eingesetzt zu haben. Ohne diese wichtigen Erfindungen hätte man die heutigen Productionen nie erreicht.

Bei der gesteigerten Menge der Erzeugung und infolge des heißeren Windes zeigte es sich, daß die Schächte nicht hielten und besonders beim Betrieb auf Gießereieisen im Kohlsack durchbrannten. Der Ofen hatte das Bestreben, sich im Kohlsack zu erweitern; der Schacht wurde von anßen nicht gekühlt, sondern im Gegenteil durch das mächtige dicke Rauhmauerwerk warmgehalten. Man legte nun das Rauhmauerwerk weg und umgab den Kernschacht mit einem eisernen Mantel, der gleichzeitig als Plateauträger diente. Ferner erweiterte man auch stellenweise die Schächte im Profil. Ueber die Wahl des letzteren gehen die Ansichten weit auseinander; sie erfolgt heute auf Grund der in den letzten 15 Jahren gesammelten Erfahrungen. Das zweckmäßigste Profil eines Hochofens theoretisch auszurechnen, ist nach dem heutigen Stande der Wissenschaft nicht möglich. Wenn ein junger Techniker davon träumt, die Construction für ein Hochofenprofil ausrechnen zu können, so dürfte sein Traum nie in Erfüllung gehen.

Mit dem Uebergang von den eisernen Apparaten zu den steinernen Winderhitzern und der Steigerung der Temperaturen von 400° auf 700°, ja sogar auf 800°, änderte sich der Gang der Oefen. Man bekam Hängen der Gichten, trockenen Gang u. s. w., kurz es stellten sich allenthalben Schwierigkeiten ein, die man früher nicht kannte. Diese Mißstände glaubte man größtentheils in der Profilierung des Ofens und in der Construction des Gasfanges suchen zu müssen, infolgedessen man die Rast steiler, den Kohlsack enger und mit dem Wachsen der fallenden Roheisenmenge die Oefen höher bante und damit zu dem sogenannten amerikanischen Profil gelangte. Man wählte das Verhältniß des Kohlsacks zur Höhe bis 1 : 4 1/2, während man bisher als Norm nicht mehr als 1 : 3 1/2 zu nehmen pflegte. Wenn sich dieses amerikanische Profil aber auch für Roheisen-

sorten eignen mag, die weniger Kohlenstoff und Silicium enthalten, wie z. B. Puddel- und Thomas-eisen, so halte ich derartige Profile für den Gießereibetrieb doch nicht für richtig. Soviel mir bekannt ist, arbeiten die sogenannten amerikanischen Oefen im Koksverbrauch nicht besonders vorthellhaft, und ich würde auch ein solches Profil für Thomsaeisen überall dort nicht wählen, wo die Möglichkeit besteht, Magnet-eisensteine verhütten zu müssen. Das Hängen der Gichten ist nach meinem Dafürhalten nicht in der Profilierung des Ofens und der Construction des Gasfanges zu suchen, sondern auf das gegenseitige Verhältniß zwischen Temperatur, Möller und Koksqualität zurückzuführen und ist es daher nothwendig, diese einander anzupassen. In manchen Fällen ist man m. E. mit der Windtemperatur weit über die zulässigen Grenzen hinausgegangen. Für den Betrieb zur Erzeugung von Gießereieisen halte ich Oefen mit weitem Kohlsack und entsprechend weitem Gestell bei beschränkter, etwa im Verhältniß wie 1 : 3 bemessener Höhe, für das Richtige. Ich habe die gepriesenen Vorzüge der modernen Profile nicht einsehen können und nehme an, daß es Sie nicht allzusehr langweilen wird, wenn ich Ihnen erkläre, wie ich zu dieser Ansicht gekommen bin.

Anfang der 80er Jahre war ich als Betriebsassistent auf einem rheinischen Werke thätig, auf dem damals zwei Oefen von gleichem Profil im Betrieb waren. Der eine hatte als Gasfang die Langesche Glocke, der andere Parrysche Trichter, beide Centralrohr. Die Oefen erbliesen bei einer Windtemperatur von 400 bis 450° und einem Ausbringen von 48% ohne Zuschlag 60000 kg Bessemer- und Puddel-eisen. Innerhalb kurzer Zeit wurde das Ausbringen auf 54%, die Erzeugung auf 80000 kg erhöht. Nun wurden steinerne Winderhitzer gebaut und die Erzeugung steigerte sich bei denselben Oefen und einer Windtemperatur von 700° auf 110 t, obwohl die Oefen einen Inhalt von nur 150 cbm hatten. Es zeigte sich dann, daß der Schacht des Ofens, der auf Puddel-eisen arbeitete, vollkommen intact blieb, während der andere Schacht, der auf Hämatit für den Bessemer-Proceß und auf Hämatit-Gießereieisen betrieben wurde, im Kohlsack sich bald erweiterte und zwar derart, daß er ausgeblasen werden mußte. Der ausgeblasene Ofen, der bis dahin eisernen Mantel hatte, wurde nun freigelegt und neu zugestellt. Der zweite, bis dahin hauptsächlich auf Puddel-eisen betriebene Ofen, wurde inzwischen auch auf Hämatit umgesetzt; die Folge davon war, daß nach Verlauf von etwa drei Monaten, als der ausgeblasene Ofen wieder betriebsfähig war, der Kohlsack des zweiten Ofens ebenfalls weggeschmolzen war und auch dieser Ofen neu zugestellt werden mußte. Aus diesem Vorgang

habe ich geschlossen, daß man die Oefen im Kohlsack entsprechend weiter machen müsse, da dieselben bei der Höhe und dem hohen Ausbringen bei sehr geringem Koksverbrauch (etwa 90 kg Koks auf 100 kg Eisen) eine tadellose Qualität liefern.

In Abbild. 1 ist dieser kleine Ofen in seinem ursprünglichen Profil dargestellt, und ferner in Schwarz angegeben, wie derselbe nach drei Monaten sich von selbst geformt hatte. Diese Form suchten wir dadurch zu halten, daß wir Kühlplatten vom Tragring ab bis auf  $\frac{2}{3}$  der Schachthöhe einbauten. Von da an erzielten wir mit dem weiteren Kohlsack und der erweiterten Rast

discher Magnetite verhütten, meiner Ansicht nach lediglich nur dadurch, daß das Material im Kohlsack langsamer durchgeht und sich infolgedessen gut vorbereitet. Wir passen die Temperatur dem Mäler und der Koksqualität an, halten dadurch den Ofen weit und haben absolut kein Hängen. Das Gießereieisen hat durchweg 3 % Silicium und 4 % Kohlenstoff, davon 3,6 % Graphit und 0,4 % chemisch

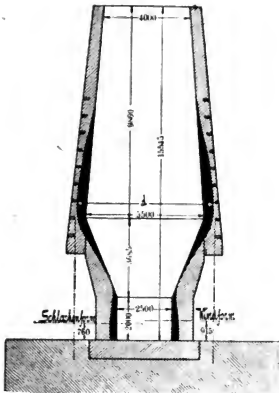


Abbildung 1.

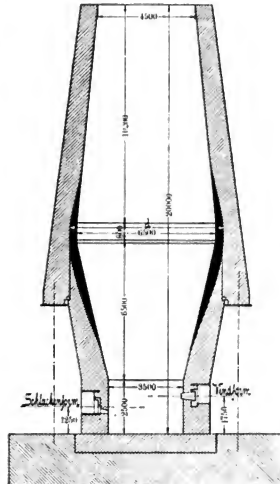


Abbildung 2.

großartige Resultate. Die Oefen haben dann 15 Jahre mit der Schachtkühlung gehalten und lieferten 120 t. Der Ofen mit Langescher Glocke und Centralrohr arbeitete genau so wie der Ofen mit Paryschem Trichter. Der Koksverbrauch war etwa 82 kg auf 100 kg Eisen. Von diesen Erfahrungen ausgehend, habe ich in Stettin in dem erprobten Verhältniß das Profil gewählt und erreichte damit die vorzüglichsten Resultate. Aus Abbildung 2 ist das Profil ersichtlich.

Von einem guten Gießereieisen verlangt man, daß es hoch gekohlt und hoch silicirt ist. Wir erreichen dieses ohne die geringste Mühe, trotzdem wir einen großen Procentsatz schwe-

gebunden. Um die Temperatur und damit die Qualität gleichmäßig in der Hand zu haben, ist es notwendig, daß jeder Ofen seine eigenen und genügend Apparate hat, damit man nicht nur die Windwärme, sondern auch die Pressung stets regulieren kann. Bei genügenden Hilfsmitteln und dem richtigen Profil ist man unabhängig vom Bezug bestimmter Erze, was von großem Vortheil ist. Schon vorher erwähnte ich, daß man früher glaubte, hoch graphithaltiges und hoch silicirtes Eisen nur mit basischer Schlacke erblasen zu können; ich bin ganz anderer Ansicht. Die basische Schlacke halte ich für einen Koksfräser und Störenfried beim

Gießereibetrieb. Dadurch, daß wir die Schlacke auf der Grenze zu halten suchen, d. h. so, daß sie noch etwas saure Erscheinung zeigt, haben wir offenbar die richtigste Zusammensetzung. Unsere Öfen gehen jetzt vier Jahre auf Gießereierzeugnisse und wir haben weder Verengungen durch Graphitansätze im Gestell zu verzeichnen, noch irgendwie den geringsten Verschleiß am Schacht zu verspüren; es dürfte dieses ein Beweis dafür sein, daß das Profil richtig gewählt ist. Wir haben ein Ausbringen von 61 bis 63% aus den Erzen und etwa  $\frac{1}{3}$  der Roheisenerzeugung an Schlacke, arbeiten somit sicher unter sehr schweren Verhältnissen.

Wie schon erwähnt, ist man bei genügenden Hilfsmitteln und Apparaten weniger gezwungen, sich passende Erze auszusuchen. Zu diesen Hilfsmitteln zähle ich zunächst einen guten, festen, möglichst schwefelfreien Koks. Es ist notwendig, beste Kokssteine zu kaufen und diese in heißgehenden Koksofen zu verkoken, so daß sich der Koks widerstandsfähig zeigt, sowohl gegen den auszuhaltenden Druck, als auch gegen die Reibung des Erzes. Nur mit Hilfe eines solchen Koks kann man sich auf garantiert hohen Silicium- und Kohlenstoffgehalt einlassen. Je weicher die Koksqualität ist, desto geringer muß die Windtemperatur gehalten werden, da man sonst unregelmäßigen Ofengang und wohl ein hoch silicirtes, aber gering gekohltes Gießereierzeugnis bekommt. Ein Gießereierzeugnis mit hohem Siliciumgehalt und geringem Kohlenstoffgehalt ist aber nicht zu empfehlen, denn es liefert harten, spröden Guß, während ein Gießereierzeugnis von hohem Graphitgehalt und geringem Siliciumgehalt weichen, zähen Guß ergibt. Letzteres ist demnach vorzuziehen. Hieraus ist zu ersehen, daß die Windtemperatur beim Gießereibetrieb sehr scharf beobachtet sein will, besonders, wenn man es mit einer ungleichmäßigen Koksqualität zu thun hat. Es sollte daher auf keinem Hochofenwerke, welches Gießereierzeugnisse erzeugt, der elektrische Temperaturmesser heute mehr fehlen und zwar sollte in der Windleitung eines jeden Ofens ein solcher eingeschaltet sein. Die Windpressung suche man stets gleich zu halten; geht der Ofen schneller als man es wünscht oder wie es die Qualität zuläßt, so soll man durch Einlagen die Futter verengen, keinesfalls aber die Pressung wechseln.

Gießereibetrieb. Die Qualität des in Deutschland erzeugten Gießereierzeugnisses ist durchweg eine gute, da fast sämtliche Hochofenwerke ihren Rohmaterialien sich anpassende Profile der Öfen gewählt haben. Hilfsapparate, wie Winderhitzer, sind in genügender Anzahl vorhanden, ebenso Apparate zur genauen Messung der Temperatur, so daß sie alle in der Lage sind, ein gut gekohltes, hoch silicirtes, Schwefel-

freies Gießereierzeugnis zu erblasen. In früheren Zeiten wurde das Gießereierzeugnis in den erwähnten Holzkohlenöfen und kleinen Koksofen gleich mit dem von den Gießereien gewünschten Phosphorgehalt erblasen. Man hatte nur eine Sorte Gießereierzeugnisse, die man mit dem erfahrungsgemäßen Zusatz von Bruch mischte. Hierin ist eine wesentliche Verschiebung in Deutschland eingetreten, und zwar durch das Entphosphorungsverfahren bei der Erzeugung von Stahl, welches sich sehr rasch einfuhrte. Fast alle großen Stahlwerke in West-, Mittel- und Ostdeutschland erzeugen ihren Stahl in der Thomasbirne. Während man früher zur Erzeugung des Stahleisens nur phosphorarme Erze suchte und verbrauchte, ist es heute umgekehrt, so daß es fast nicht mehr möglich ist, ein phosphorreicherer Gießereierzeugnis in West-, Mittel- und Ostdeutschland zu erblasen, da die Hochofenwerke, welche Thomaseisen erzeugen, den Phosphorgehalt besonders bezahlen und dieses auch können, weil der Phosphor, welcher in die Thomasschlacke geht, in dieser von den chemischen Fabriken, die künstlichen Dünger erzeugen, ebenfalls gut bezahlt wird. Die Gießereien sind deshalb darauf angewiesen, sich die Zusammensetzung des Gusses durch die verschiedensten Roheisensorten zu mischen; sie sind gezwungen, sich phosphorarme Hämatit- mit phosphorreichen Eisensorten und Bruch zu gattieren, um die richtige chemische Zusammensetzung im Guß zu erhalten. Dieses, m. H., schicke ich zum Verständnis des Folgenden vorans.

Cupolöfen. In den letzten zwanzig Jahren sind enorm viel Patente von Cupolöfen-Constructionen angemeldet und erteilt worden, von denen die meisten dahin gehen, Kokserparnis zu erzielen. Ich behaupte nun, daß alle diese Patente, die auf Kokserparnis hinzielen, sehr vorsichtig aufzunehmen sind, da diese Ersparnis nur zu leicht auf Kosten der Qualität des Roheisens geht, d. h. man verbrennt einen Theil des Siliciums und Kohlenstoffs und braucht infolgedessen zwar weniger Koks, aber man frischt das Eisen und erhält harten Guß. Wenn man eine Verbesserung am Cupolofen machen will, die auf Brennmaterial-Ersparnis hinwirken soll, so kann dieses nur dadurch geschehen, daß man mit der Abhitze den Wind erwärmt, den man in den Cupolofen einbläst. Aber auch hier ist Vorsicht geboten, da zu warmer Wind oxydierend auf das schmelzende Eisen einwirkt und Kohlenstoff und Silicium verbrennt. Man sollte die Construction des Cupolofens möglichst einfach wählen, je nach der Menge der Erzeugung den Ofen genügend weit bauen und die Düsen möglichst hoch über die Sohle legen, so daß der Wind nicht auf das Eisenbad bläst und das Eisen frischt und man eine größere Menge Eisen im Schmelzraum

lassen kann. Um den Schmelzraum zu vergrößern, hat man vielfach vor dem Cupolofen einen Eisensammler]— Vorherd genannt — eingebaut. Dieser Vorherd ist schwierig anzuwärmen, weshalb das erste Eisen einen Theil seiner Wärme abgibt und daher sehr abschreckt. Ferner ist der Vorherd nicht ein Mischer, sondern, meiner Ansicht nach, ein Entmischer. Es empfiehlt sich daher, den Vorherd nicht zu banen, sondern, wie schon erwähnt, durch Höherlegen der Düsen den Schmelzraum zu vergrößern, um größere Mengen geschmolzenes Eisen lassen zu können. Bei Cupolöfen, deren Düsen hoch über der Sohle liegen, empfiehlt es sich, beim Anwärmen ein etwa 2"-Windrohr 200 mm über der Sohle einblasen zu lassen, um diese ordentlich vorzuwärmen; sobald dieses geschehen, nimmt man das Rohr heraus und verschleißt das Loch mit Thon.

Gebläse. Man soll vor allem einen guten und einfachen Ventilator nehmen, z. B. die Jägersche Construction. Außerdem soll man eine weite Windleitung zum Cupolofen wählen (von 0,75 bis 1 m Durchmesser), um einen Windregulator in der Leitung zu haben. Viele Gießereien arbeiten mit bis zu 65 cm Winddruck bei verhältnißmäßig engen Oefen. Ich halte eine derartige Pressung für viel zu hoch, denn das Eisen schmilzt in diesem Falle in der Mitte des Ofens, während das ungeschmolzene Material an der Seite herunterrutscht und das aus der Mitte geschmolzene Eisen abkühlt. Umgekehrt ist es, wenn man mit zu wenig Pressung arbeitet; der Wind geht an der Seite vorbei und in der Mitte bleibt ein kalter Kegel, der ebenfalls abkühlend auf das Eisenbad wirkt. Um die Pressung in den richtigen Grenzen zu halten, ist es nothwendig, diese nach der Gasanalyse zu stellen. Bei Oefen von  $\frac{1}{4}$  m Durchmesser soll man nicht unter 20 bis 25 cm, bei noch größeren Oefen keinesfalls über 35 cm Pressung arbeiten. Ich glaube, man wird bei dieser Pressung die gewünschte Zusammensetzung der Gichtgase erhalten, auch hinsichtlich des Koksverbrauchs günstig arbeiten, vor allem aber ein gleichmäßiges Herunterschmelzen der Gichten erzielen und den Wind gleichmäßig auf den ganzen Querschnitt des Ofens vertheilen. — So einfach der Cupolofenbetrieb erscheint, so ist doch eine scharfe Beobachtung nöthig, um das Eisen gleichmäßig zu schmelzen. Die Beobachtung allein thut es aber noch nicht, auch die Wissenschaft muß zu Hülfe genommen werden, um durch Gasanalysen, Wind- und Temperaturmessungen Zahlen zu schaffen, die über den Betrieb sicheren Aufschluß geben.

Beschickung. Wie erwähnt, sind die Gießereien heute meistens gezwungen, sich durch procentuale Mischungen der phosphorarmen und phosphorreichen Roheisensorten die richtige Zu-

sammensetzung zu schaffen. Da es nun viele kleine Gießereien giebt, bei welchen der Gießereimeister der maßgebende Mann ist, der die Zusammensetzung macht, aber in den meisten Fällen weder eine Ahnung von der Chemie hat, noch die Zusammensetzung der einzelnen Roheisensorten zu beurtheilen versteht, so ist es nicht nöthig, weiter zu betonen, daß in der procentualen Gattirung eine Menge Fehler gemacht werden. Hat der Herr Gießereimeister einmal eine Mischung herausgefunden, die einen glatten, dichten Guß giebt, so wird diese Mischung für alle Gußtheile genommen, ganz gleichgültig, ob dieselben mehr oder weniger auszuhalten haben. So kommt es vor, daß Maschinentheile, die höchstens 0,4 % Phosphor haben dürfen, mit 1  $\frac{1}{2}$  % Phosphor geliefert werden; die Haltbarkeit bezw. Festigkeit derselben ist dann etwa  $\frac{1}{3}$  von dem, was der Constructeur nach seiner Tabelle angenommen hat. Bricht ein solches Gußstück, so hört man als Grund ohne weitere Erklärung gewöhnlich sagen: „Das Stück hat Spannung gehabt“. Viele kleine Gießereien, sog. Lohngießereien, die für Maschinenfabriken oft zu den billigsten Preisen arbeiten, und bestehen wollen, trotzdem sie sehr hohe Kosten für oft nur einmal zu gebrauchende Modelle haben, können dies nur auf Kosten der Qualität erreichen. Aus diesem Grunde wird viel schlechter Guß erzeugt; dies ist natürlich weit weniger verzeihlich, als wenn es aus Unwissenheit geschieht. Welche Unwissenheit aber oft besteht, geht daraus hervor, daß vielfach Gießereien Luxemburger Qualität von 1,8 P. mit Hämatit-Qualität von 0,1 P. gleichstellen! In meiner Praxis habe ich über Qualitätsbeurtheilung die tollsten Sachen gehört. Nicht nur kleine, sondern nach deutschen Begriffen auch große Gießereien, die täglich 300 bis 400 Centner Roheisen verschmelzen, haben komische Ansichten über Qualität und deren Feststellung durch Proben. Viele Leiter von Gießereien beurtheilen das Eisen nur nach dem Korn, der Eisenschläger ist maßgebend, er muß das Eisen aussortiren. Von Analysen wollen solche Herren nichts wissen. Wenn man versucht, ihnen klar zu machen, daß ihnen in früheren Jahren, wo man mit kaltem Wind gearbeitet hat, durchweg nur schwaches Korn geliefert wurde und man trotzdem damit sehr guten Guß erzeugte, wenn man ihnen ferner auseinandersetzt, daß es doch nicht darauf ankommt, daß das Eisen sehr grobkörnig sei, sondern vielmehr darauf, daß es wenig Phosphor, wenig Schwefel, viel Silicium enthält und hoch gekohlet ist, und daß etwa nur 10 bis 15 % vom Gesamt-Kohlenstoff als chemisch gebundener Kohlenstoff auftreten, während der andere Kohlenstoff als Graphit im Eisen sein soll — dann schütteln

sie den Kopf und behaupten: „Nein, es muß Grobkorn sein, die Analyse thut es nicht; was unser Eisenschläger, der 20 Jahre Eisen zerschlägt, aussortirt, das taugt nichts.“ Gott sei dank giebt es auch noch Gießerei-Ingenieure und Besitzer, die anderer Meinung sind.

Die Mischung verschiedener Roheisensorten im Cupolofen geht nicht so leicht vor sich, als meistens angenommen wird, und es ist daher nothwendig, daßs auch hierbei gut aufgepaßt wird. Die leichtflüssigen phosphorhaltigen Gießerei-Eisensorten werden bei niedrigen Temperaturen im Hochofen erblasen, es ist daher auch klar, daßs dieselben im Cupolofen leichter schmelzen als die phosphorarmen Hämatit-Gießereieisen, welche bei weit höheren Temperaturen erzeugt werden. Bei den meisten Gießereien besteht wohl Aufsicht in der Gießhütte selbst, nicht aber auf der Gicht des Cupolofens; hier ist die Arbeit gewöhnlich dem Eisenschläger überlassen, der nur von diesem oder jenem Haufen ein bestimmtes Quantum zu nehmen weiß. Das genügt nicht! Gerade auf der Gicht soll genau darauf gesehen werden, daßs auf den Roheisensatz auch der Kokssatz im richtigen Verhältniß des schwer- und leichtschmelzbaren Eisens genommen und nach Gewicht bei jeder Charge gleichmäßig aufgegeben wird. Ferner soll darauf geachtet werden, daßs die schwer schmelzbaren Eisensorten in kleine Stücke zerschlagen werden, um möglichst große Berührungsfäche zu bieten; endlich sollen die phosphorarmen Eisensorten unmittelbar auf den Koks chargirt werden. Der Bruch, dessen Zusammensetzung wenigstens annähernd bekannt sein soll, muß — ebenfalls nicht in allzugroßen Stücken — im richtigen Verhältniß auf das Hämatiteisen gelegt werden; dann soll das leicht schmelzbare Eisen folgen, dann wieder Koks u. s. w. Wird dies genau beobachtet, so erhält man eine ziemlich gleichmäßige Mischung des Metallbades, aber immer noch nicht eine vollständige, es ist daher noch nothwendig, daßs man das Eisen, wenn es in die Pfanne abgestochen wird, in dieser noch kräftig umrührt. Es hat dies nicht nur den Zweck des vollständigen Mischens, sondern auch den, die im Eisenbad eingeschlossenen Gase zu entfernen, da diese zur Blasenbildung im Guß Veranlassung geben. Viele Gießereien sagen, sie hätten dies nicht nöthig, da sie einen Vorherd vor dem Cupolofen hätten, wo die Mischung vor sich gehe. Ich habe schon betont, daßs ein Vorherd meiner Ansicht nach verwerflich ist, da er sich als Mischer offenbar nicht bewährt hat. Das Eisen läuft, so wie es im Cupolofen schmilzt, an der Wandung des Vorherdes herunter, setzt sich in diesem nach seinem specifischen Gewicht schichtenweise ab

und füllt den Vorherd. Wird das Eisen, nachdem es in die Pfanne gelassen, nicht kräftig gerührt, so wird man beim Gießen nicht nur finden, daßs das Eisenbad ungleichmäßig warm ist, sondern man wird bei Gußstücken auch die verschiedenste chemische Zusammensetzung haben. In vielen amerikanischen Gießereien hat man sich auf das mechanische Umrühren eingerichtet. Der amerikanische Guß ist auch in Deutschland als von guter Qualität bekannt und vor allem in seiner Anwendung bei landwirthschaftlichen Maschinen bewährt befunden worden. Die Fabrication derselben ist in Amerika enorm groß, das Land hat eine Ausfuhr von landwirthschaftlichen Maschinen, die etwa 3- bis 400 000 t Material in Form von Guß und Stahl betragen soll. Unsere Landwirthschaft führt dagegen Klage über ungleichmäßige Qualität des Materials, sowohl des Gusses wie des Stahls.\* Unsere deutschen Stahlwerke sind bei richtiger Absorbirung der Qualität durchweg in der Lage, die landwirthschaftlichen Maschinenfabriken in richtiger Weise zu bedienen und ihnen jede Qualität zu liefern. Wenn Sie, m. H., ferner bedenken, daßs ein Gutsbesitzer von etwa 1000 Morgen Besitz 1500 bis 2000 M für Amortisation und Reparatur seiner Maschinen jährlich ausgeben muß, dann werden Sie mit mir zu der Ueberzeugung kommen, daßs es sich hier um ein bedeutungsvolles Gebiet handelt, auf dem im Interesse unserer heimischen Fabrication und des Absatzes unserer Eisenerzeugung noch Vieles zu erreichen ist. Die Mangelhaftigkeit eines Theils der in Deutschland hergestellten Gußqualität hat ihren Grund, wie gesagt, in der Hauptsache darin, daßs die Gießereien als Kleinbetrieb sehr stark vertreten sind und diese Kleinbetriebe selbst nicht genügend wissenschaftlich gebildete Kräfte besitzen, um scharfe Controle über ihre Gußwaaren auszuüben. Es ist daher nothwendig, daßs sich die Betheiligten schärfere Abnahmebestimmungen für Gußwaaren-Lieferungen auferlegen, als sie bis jetzt üblich sind, und ihre Durchführung in geeigneter Weise überwachen. Da nun die kleinen und großen Gießereien einen ebenso starken Feind in den immer mehr entstehenden Stahlgießereien haben, wie das Gaslicht in dem elektrischen Licht, so ist es nothwendig, daßs sie sich zusammenschließen, um stark genug zu werden; daßs sie sich durch Versuchstationen wissenschaftlich über ihre Qualitäten orientiren und nach dieser Richtung hin auch ihre Meister heranbilden lassen, um alle billigen Bedingungen erfüllen zu können.

\* Redner verliest hier den Brief eines pommerischen Landwirths, der zu lebhafter Discussion (siehe Seite 47 dieser Nr.) Veranlassung gab, auf dessen Wiedergabe wir hier aber verzichten müssen, weil sie uns zu sehr in Einzelheiten führen würde. D. Red.

Sobald die Gießereien auf haltbare, sichere Gufsqualität hinarbeiten, können sie auch in den Wandstärken auf dünnere Dimensionen gehen und leichtere Gufswaaren bei gleicher Haltbarkeit erzeugen, die für die Ausfuhr besser passen; andernfalls wird das Exportgeschäft hauptsächlich den Stahlgießereien zufallen. Wollen wir exportkräftig bleiben, so müssen wir vor allem auf Materialqualität halten; nur dann werden die deutschen Maschinen gesucht sein. Unsere Gießereien müßten, um sich specialisiren zu können, gemeinsame Vertheilungs- und Verkaufsbureaus bilden, die von Technikern und Kaufleuten geleitet werden. In diesen Bureaus müßten alle Aufträge einlaufen und je nach der Specialität an die Gießereien vertheilt werden. Auf diese Weise würde Gleichmäßigkeit der Qualität gesichert und die Modellkosten würden heruntergesetzt werden, so daß gute Waare geliefert werden könnte, die nicht nur allen Sicherheitsansprüchen genügen, sondern auch wirtschaftlich den Besitzern größere Vortheile bieten würde, Vortheile, die sie sich heute leider durch Concurrentztreibereien verschmerzen. Für den Aufschwung unseres landwirtschaftlichen Maschinenbaues dürfte es sehr förderlich sein, daß bestimmte Normen für Gufsteile festgesetzt werden und die kleinen landwirtschaftlichen Maschinenfabriken sich über Specialitäten und einheitliche Typen einigen. Die amerikanischen Fabriken für Herstellung landwirtschaftlicher Maschinen sollen nicht nur diese Einheitlichkeit nahezu erreicht haben, sondern sie gehen noch weiter, indem sie sich günstige Verfrachtung dadurch sichern, daß die einzelnen Special-Maschinenfabriken sich zusammengeschlossen und nicht nur in den verschiedenen Rayons des Inlandes, sondern auch im Auslande große Montagehallen errichtet haben bezw. zu errichten beabsichtigen, in welchen die einzelnen Holz-, Eisen- und Stahltheile zusammengesetzt werden, ein Vorgehen, das nicht nur wegen der Sperrigkeit vieler landwirtschaftlicher Maschinen, sondern auch bezüglich der zu liefernden Ersatz- und Reservetheile für den Lieferanten wie für den Consumenten von Vortheil ist. Der Materialverbrauch bei landwirtschaftlichen Maschinen ist nicht nur in der Anlieferung neuer Maschinen, sondern auch im Ersatz zu erblicken, da der Verschleiß ein sehr starker ist. Auf dem Gebiete des landwirtschaftlichen Maschinenbaues lassen sich noch viele Erweiterungen bezw. Neuord-

nungen schaffen, z. B. für den Transport Zugmaschinen und Wagen geeigneter Construction u. s. w., wodurch ein weiterer größerer Materialbedarf nothwendig wird. Es ist daher im Interesse der Großindustrie wichtig, daß sich unsere technische Wissenschaft mehr als bisher mit der Angelegenheit befaßt. Will man die deutschen Fabricate auf die gleichen Qualitäten wie die amerikanischen bringen, so ist es vor allem nothwendig, daß, wie schon erwähnt, Gießereien und Stahlwerke das geeignete Material liefern. Schlesische Industrie und schlesische Landwirtschaft sollten zur Entwicklung des landwirtschaftlichen Maschinenbaues zusammenreten, und eine große Industrie würde bald emporblühen. Oberschlesien hat Kohlen und Stahlwerke, Oberschlesiens große Werke haben die Einrichtung, um alle nothwendigen Maschinentheile für die Specialfabriken vorgearbeitet zu liefern. Bei dem Eisenbahnmonopol unseres Staates bedürfen wir aber auch der staatlichen Unterstützung, um durch Schaffung billiger Wasser- und Bahnfrachten leistungsfähig zu werden. Leider zeigt die Behörde gegenwärtig Neigung, die Wasserfrachten in Ost- und Mitteldeutschland zu vertheuern, z. B. dadurch, daß sie beabsichtigt, die Schleusen-Abgaben unglaublich zu erhöhen. Alle Interessenten, sowohl Schiffer, als Producenten und Consumenten der Waaren, sowie alle dabei beteiligten Vereinigungen haben petitionirt und es wird ihnen hoffentlich gelingen, an maßgebender Stelle dahin zu wirken, daß die bisherigen Sätze nicht erhöht werden. Geschieht dies nicht, so kann uns auch die Erweiterung der Wasserstraßen nichts nutzen. Auch die Bahnfrachten müssen weiter ermäßigt werden, damit ein größerer Austausch der erwähnten Special-Maschinentheile stattfinden kann, und vor allem müssen Frachtermäßigungen von und nach den Umschlagsstationen eintreten.

Möge die deutsche Industrie sich durch Zusammenschluß weiter stark machen und sich mit der Landwirtschaft dahin einigen, daß diese nur heimische Producte und Maschinen verwertet und anschafft, dann werden wir sicher so leistungsfähig werden, daß Deutschland nicht nur die jetzige Zahl seiner Bewohner, sondern auch noch die alljährlich hinzukommende Million ausreichend beschäftigen und ernähren kann. Es wird dann Handel und Industrie in normale gesunde Bahnen treten und die Landwirtschaft für ihre Producte lohnenden Absatz finden.



## Vom Internationalen Materialprüfungs-Congreß in Budapest.\*

M. H.! Am 9. bis 14. September d. J. fand der dritte Congreß des „Internationalen Verbandes für die Materialprüfungen der Technik“ in Budapest statt.\*\* Die Versammlung war sehr zahlreich, von etwa 500 Mitgliedern, besucht, und sowohl der wissenschaftliche Erfolg, als auch die Annehmlichkeit während des Aufenthaltes in Budapest und bei den daran sich anschließenden Besichtigungen waren über alles Erwarten gelungen. Naturgemäß nahmen den größten Theil der Verhandlungen, welche sich auf drei Hauptsitzungen und zahlreiche Abtheilungsverhandlungen ausdehnten, die physikalischen Vorträge und Besprechungen ein; und einer der wichtigsten Gegenstände betraf die Frage, ob man bei den Festigkeitsprüfungen nicht eingekehrte Probestäbe zur Grundlage wählen sollte.

Was mich selbst betrifft, so war ich einerseits als Delegirter des preussischen Herrn Ministers für Handel und Gewerbe, andererseits des „Vereins zur Beförderung des Gewerbefleißes“ und ferner als Vorsitzender der Aufsichtskommission für

### das siderochemische Laboratorium

hauptsächlich auf die Leitung der Verhandlungen über das letztere angewiesen. In zahlreichen Commissionssitzungen galt es, sich schlüssig zu machen über die Ausführung des Beschlusses des Stockholmer Congresses vom Jahre 1897, wonach das Laboratorium in Zürich eröffnet werden sollte, sobald ausreichende Mittel von Seiten der Industrie dafür gestellt wären. Nun war dies zwar bereits der Fall gewesen, als der Ausschuss unter meinem Vorsitz im vorigen Jahre in Paris zusammentrat. Aber man glaubte damals mit Recht verlangen zu müssen, daß die sich Betheiligenden sich verpflichteten, auf eine Reihe von mindestens 10 Jahren die gezeichneten Beiträge zu zahlen, weil man meinte, den zu berufenden Chefchemiker, für welchen der durch seine vortrefflichen Arbeiten weit bekannte Baron Jüptner von Jonstorff in Aussicht genommen war, nicht binden zu dürfen, ohne ihm, den man aus seiner gegenwärtigen festen Stellung nehmen wollte, auch eine bestimmte Zusage auf eine Reihe von Jahren bezüglich seiner Besoldung bieten zu können. Es freut mich, Ihnen, meine Herren, mittheilen zu können, daß die als erforderlich betrachtete

Minimalsumme bereits überschritten ist, so daß nunmehr am 1. April künftigen Jahres das Laboratorium ins Leben treten kann, zu welchem, wie dankbar anerkannt werden muß, die schweizerische Bundesregierung nicht nur die Räumlichkeiten, sondern auch das nöthige Wasser und Gas unentgeltlich ebenfalls auf mindestens 10 Jahre zur Verfügung gestellt hat.

Ich benutze diese Gelegenheit, um hier an dieser Stelle den anwesenden Vorstandsmitgliedern der östlichen Gruppe des „Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“ meinen Dank für die gewährte Unterstützung meines Planes durch ebenfalls sichergestellte Beiträge ausprechen zu dürfen.

Sie kennen, m. H., den Zweck des Laboratoriums. Es soll allein einheitliche chemische Prüfungsmethoden festlegen, welche es jedem Chemiker ermöglichen, genau dieselben Ergebnisse zu erhalten, wie seine Collegen. Die Nothwendigkeit eines solchen Vorgehens tritt immer mehr zu Tage. Vielfach weichen die Ergebnisse der Untersuchung eines und desselben Eisens so erheblich ab, daß daraus im Handel und Wandel unüberwindliche Schwierigkeiten entstehen. Die von Hrn. Prof. v. Knorre erfundene neue Methode der Manganbestimmung unter Anwendung von Ammoniumpersulfat zeigt dies neuerdings recht deutlich. Naturgemäß behauptet jeder Chemiker, daß die von ihm benutzte Methode am zuverlässigsten sei und geht davon nicht ab. Die Nachtheile ungleicher Phosphor-Bestimmungsmethoden haben sich im letzten Jahre bei dem Bezuge amerikanischen Roheisens für Gießereizwecke besonders bemerklich gemacht. Ein weiterer Vortheil einheitlicher chemischer Prüfungsmethoden wird sich daraus ergeben, daß es dann erst möglich sein wird, den Zusammenhang zwischen physikalischen und chemischen Eigenschaften des Eisens zu ergründen. In dieser Beziehung tappt man noch vollständig im Dunklen; die durch gleiche Analysen gefundenen Zusammensetzungen zweier Eisenarten von verschiedenen physikalischen Eigenschaften weichen oft weniger voneinander ab, als die durch verschiedene Methoden gefundene desselben Eisens.\*

Der Budapester Congreß verlief aufs glänzendste. Es ist wohl kaum jemals bisher eine Versammlung zustande gekommen, für welche alle Vorbereitungen nicht nur ebenso ausgezeichnet

\* Vortrag von Geh. Bergrath Prof. Dr. H. Wedding vor der „Eisenhütte Oberschlesien“ am 1. December 1901 in Gleiwitz.

\*\* Siehe „Stahl und Eisen“ 1901 Heft 21 S. 1197 und Heft 22 S. 1252.

\* Zu diesem Theil des Vortrags ergriffen auf der „Eisenhütte Oberschlesien“ verschiedene Redner das Wort, deren Ausführungen auf Seite 50 vorliegenden Heftes wiedergegeben sind.

Die Red.

getroffen waren als auch inne gehalten wurden. Auch nicht die geringste Störung ergab sich in Bezug auf Zeiteinteilung und Anordnung. Freilich genügten selbst die 6 Tage der Verhandlungen nicht, um den vorliegenden Stoff auch nur einigermaßen zu erledigen. Im Gegentheil konnten von den zahlreichen angemeldeten, nur theilweise gedruckt vorliegenden Vorträgen nur wenige und diese immer nur auszugsweise wiedergegeben werden, und eine Discussion liefs sich kaum an irgend einen Stoff in ausreichender Weise knüpfen, wenn nicht die Zeit bei weitem überschritten werden sollte, welche durch die sechstägige Versammlung in Anspruch genommen werden konnte. Die wenige freie Zeit wurde benutzt, um den Theilnehmern die Schönheiten der herrlichen Stadt Budapest und ihrer Umgebung zu zeigen und technische Ansätze zu unternehmen, von denen ich die in die Hartgussgießerei von Ganz & Co., in die Werkstätten der Staatsbahnen, in das Verkehrsmuseum u. a. erwähne.

An die Versammlung schlofs sich dann ein

#### Ausflug nach dem Süden Ungarns,

auf das Cementwerk von Beoczin und eine 36stündige Fahrt auf der Donau bis unterhalb des Eisernen Thores. Von da ging es über das prachtvoll gelegene Merkenbad nach dem Eisenwerk Resicza, über welches ich Ihnen nun noch einige nähere Mittheilungen machen will, da es das bedeutendste Werk Südungarns ist und trotz seiner Abgelegenheit ganz auf der Höhe der Zeit in seinen Einrichtungen steht.

Ungarn besteht geognostisch aus verhältnismäfsig jungen Gesteinen der Alluvial- und Diluvialperiode, welche die grofsen, durch ihre Fruchtbarkeit ausgezeichneten, für Ackerbau und Viehzucht wie geschaffene Ebene zusammensetzen, und ist eingefafst, mit Ausnahme eines Theiles des Südens, wo Dran und Donau eine nicht geologische Grenze bilden, aus emporgehobenen Tertiär- und Kreidegesteinen. Dieser Rand wurde durch Granitstücke, um welche sich krystallinische Schiefer und ältere Flötzformationen gruppieren, gegen Zerstörung geschützt. Die die Ebene umgrenzenden Gebirge bergen die Mineral-schätze des Königreichs Ungarn. Zwar giebt es nur wenig mineralische Brennstoffe, welche theils dem eigentlichen Steinkohlengebirge, theils der Liasformation als Steinkohlen, theils als Brannkohlen der Tertiärformation angehören. Dagegen schliefsen die älteren Gesteine sehr erhebliche Mengen von Eisenerzen ein, welche in zwei grofsen Bezirken vorkommen, deren einer in dem den nordwestlichen Karpathen angehörenden Erzgebirge liegt, deren anderer im Südosten des Landes sich befindet. Der letztere ist es, welcher die Eisenerzvorkommen des Eisenwerks Resicza umschlieft. Ein krystallinisches Gebiet

zieht sich von der Donau zwischen Báziás und Orsova uördlich, theilt sich in zwei Züge, deren westlicher die Magnet-, Roth- und Brauneisensteine so zu beschreibenden Gebietes umschlieft. Diese Erze befinden sich an den Berührungsfächen der verschiedenen krystallinischen und Schiefergesteine, besonders aber an dem Kalk.

Die Erze sind in der Hauptsache Magnet-eisenerze; die folgenden Analysen geben ihre wechselnde Zusammensetzung:

Kieselsäure . . . . .	von 12,6	bis 23,90	%
Thonerde . . . . .	0,75	3,30	"
Kalkerde . . . . .	3,30	11,90	"
Magnesia . . . . .	Spuren	3,37	"
Eisenoxyduloxyd . . . .	55,5	82,00	"
Mangandioxyd . . . . .	0,3	2,00	"
Kupfer . . . . .	Spuren	0,01	"
Schwefel . . . . .	Spuren	0,06	"
Phosphorsäure . . . . .	0,10	0,30	"

Die Magnet-eisenerze treten in den krystallinischen Gesteinen, besonders in Syenit und Glimmerschiefer bei Naskö und Dognáska auf, dieselben krystallinischen Gesteine umfassen eine langgestreckte Mulde von Sedimentgesteinen. Diese letzten Gesteine gehören den Formationen des Steinkohlengebirges bis aufwärts zur Kreide an, und in ihnen enthält sowohl das Steinkohlengebirge selbst als die Liasformation fossilen Brennstoff.

Das Steinkohlengebirge wird bei Czekul, welches durch eine Bahn mit Resicza verbunden ist, angebeutet, und zwar bei Doman, dicht bei Orsova; ans mit Locomotivförderung versehenen Stellen wird die Steinkohle zu Tage gefördert. Der Bergbau ist allerdings durch das Auftreten gröfserer Mengen schlagender Wetter sehr erschwert. Die Steinkohlen besitzen folgende Zusammensetzung:

	Czekul	Doman	Anina
Kohlenstoff . . . . .	57,59	76,56	66,76
Flüchtige Stoffe . . . .	22,58	16,29	29,89
Wasser . . . . .	1,17	0,55	1,60
Asche . . . . .	11,15	6,60	10,57
Schiefer . . . . .	1,03	0,53	0,59

Man gewinnt jährlich etwa 130 000 bis 150 000 t Erze und 450 000 t Kohle, aus denen 60 000 t Koks hergestellt und 28 000 t zu Briquets verarbeitet, während die übrigen roh verfenert werden.

Die Gesellschaft, welcher die Resicza-Werke gehören, besitzt ein bis an die Donau bei Moldova sich erstreckendes Gebiet von 133 200 ha, von denen  $\frac{2}{3}$  von Wald, zum Theil Urwald, bestanden sind. Die Eisenerze werden auf drei Hochöfen in Resicza selbst und auf zwei Hochöfen in Anina verhüttet. Von diesen fünf Hochöfen gehen zwei in Resicza und einer in Anina mit Holzkohle, welche sich billiger stellt als der Koks. Da die grofsen Wälder reichlich Holz zur Holzverkohlung liefern, so wird dieser Brennstoff hauptsächlich zur Roh-eisenerzeugung benutzt. Man flöfst die Holzstämme in den Bergströmen zusammen, fängt

sie in großen Teichen auf, zerkleinert sie und verkoht sie, um die Holzkohle auf Kleinbahnen zum Werk zu fahren. In Resicza verwendet man allein in den hohen Hochöfen  $\frac{1}{2}$  Million hl = 4000 t Holzkohle.

Die Hochöfen sind mit Whitwell-Winderhitzern ausgerüstet, die mit Holzkohle betrieben sind je drei, die mit Koks betrieben mit je vier. Die Gichtgase werden zur Kesselheizung benutzt. In Resicza stellt man Bessemerroheisen (50 000 t jährlich), in Anina Puddelleisen (38 000 t jährlich) dar. In Resicza wird das Roheisen in drei Bessemer-Birnen mit saurer Fütterung und in acht Martinöfen mit basischer Fütterung in Flußeisen umgewandelt. Man stellt ungefähr 25 000 t Bessemer- und 54 000 t Martin-Flußeisen jährlich dar. Im übrigen erzeugt man auch Tiegelgußstahl und zwar etwa 800 t im Jahre. Das Roheisen der Hochöfen wird flüssig zu den Umwandlungsapparaten gefahren. Die Birnen fassen je 8 t. Von den Martinöfen haben drei eine Fassung von 8 t, zwei eine solche von 15 t, drei von 20 t. Zur Feuerung der Martinöfen benutzt man Vergaser mit Unterwind.

Einige Analysen zeigen die Beschaffenheit des Roheisens:

	grau	weiß
Amorpher Kohlenstoff . . .	0,035	3,09
Graphitischer Kohlenstoff . .	3,450	0,55
Silicium . . . . .	1,074	0,48
Mangan . . . . .	1,003	1,12
Phosphor . . . . .	0,008	0,09
Schwefel . . . . .	0,016	0,04
Kupfer . . . . .	0,061	0,06

In Anina puddelt man in 13 Öfen, welche 10 000 t Rohschienen herstellen. Das Eisen von Resicza wird zu Schienen, Schwellen, Handelseisen und Formeisen ausgewalzt oder unmittelbar zu Flußwaare vergossen. Man macht in Resicza 45 000 t, von denen 20 000 t Schienen sind, 12 000 t Schwellen und Formeisen, 6000 t Radreifen, 6000 t Bleche. Vorzüglich eingerichtet ist die Hütte für die Herstellung von Flußwaaren. Das Werk wird nach und nach umgebaut, und einzelne Theile, wie die Martinhütte und die Flußwaarengießerei sind bereits vollständig auf dem Standpunkte der neuesten Zeit angelangt. Man geht langsam mit der Umwandlung vor, weil der Absatzkreis des Werkes zwar sehr gleichmäßig, aber doch im wesentlichen bestimmt abgegrenzt ist. Das Werk versorgt den Süden Ungarns und die balkanischen Staaten mit Eisen, vorzüglich Eisenbahnmateriale.

Ein Betriebszweig erregte das besondere Interesse der Theilnehmer. Es war die eigen-

thümliche Herstellung zur Befestigung des Radreifens für Eisenbahnfahrzeuge nach dem System Hönigsvald.\* Der Reifen sitzt bei einem auf diese Art hergestellten Rade vollständig fest. Es bedarf nicht besonderer Einkerbungen, um ein Wandern des Radreifens auf dem Felgenkranz selbst bei scharfem Bremsen zu verhüten. Der Nachtheil des Verfahrens könnte darin gesucht werden, daß der im kalten Zustande geprüfte Radreifen nach der Erhitzung und Stauchung eine andere und zwar geringere Festigkeit besäße, aber die folgende Tabelle scheint gerade das Gegenheil zu beweisen.

**Ergebnisse der Zerreißprobe mit aus dem Versuchreifen eines Hönigsvald-Rades hergestellten Probestäben.**

Der Probestab wurde entnommen	Die Zerreißprobe ergab im Durchschnitt				Materialgattung
	Festigkeit kg qmm	Contraction %	Längendehnung %	Qualitätsziffer (Summe der Festigkeit u. Contraction)	
dem rohen Radreifen vor dem Einstauchen . .	55,2	50,0	18,0	105,2	Martin-Flußstahl
dem aufgestauchten Radreifen nach vollbracht. Leistung von 228 204 t/km . .	78,9	50,0	14,1	128,9	

M. H.! Ich glaube, daß keines der zahlreichen Mitglieder des „Internationalen Verbandes für die Materialprüfungen der Technik“ unbefriedigt von dieser Reise zurückgekehrt ist, die des Schönen und Interessanten so überaus viel bot. Die wesentlichsten Vortheile waren aber der gegenseitige Gedankenaustausch und die freundschaftlichen Beziehungen, welche zwischen den Vertretern der Technik und Wissenschaft aus den verschiedensten Ländern angeknüpft wurden. Die Feststellung einheitlicher physikalischer, wie chemischer Prüfungsmethoden wird dazu beitragen, im Innen- wie im internationalen Verkehr Zweifel über die Beschaffenheit der Waaren des Austausches zu beseitigen und Streitigkeiten zu vermeiden. Hoffen wir, namentlich mit Rücksicht darauf, daß uns das Jahr 1903 langfristige Handelsverträge bringen wird, auf einen stets weiteren Ausbau des fruchtbringenden Gebietes des internationalen Verbandes.

\* Siehe D. R.-P. Nr. 99 676 in „Stahl und Eisen“ 1899 Heft 1 Seite 40, sowie das ausführliche Referat über die „Radreifenverbindung nach System Hönigsvald“ im Jahrgang 1900 Heft 17 S. 924. Die Red.

## Die Nagelschmieden der Wallonen.

Nach amtlichen Quellen bearbeitet von C. Ritter von Schwarz.

Die Nagelschmiederei ist eine alte interessante Hausindustrie der Wallonen, die sich, trotz der bedeutenden Fortschritte, welche in den maschinellen Einrichtungen dieses Fabricationszweiges, besonders in den letzten drei, vier Jahrzehnten gemacht worden sind, noch an verschiedenen Orten Belgiens in ihrer ganzen, man möchte fast sagen, mittelalterlichen Ursprünglichkeit und Eigenart erhalten hat. Es ist nachgewiesen, daß diese Industrie in Belgien seit mehr als 500 Jahren besteht. Das älteste darauf bezügliche, in den Staatsarchiven aufbewahrte Schriftstück datirt aus dem Jahre 1421; es ist dies eine Urkunde, welche vorschreibt, daß kein Nagelschmied mehr als einen fremden Lehrling halten dürfe, daß dessen Lehrzeit auf sechs Jahre zu bemessen sei und daß kein Nagelschmied, welcher außerhalb des Weichbildes der Stadt Lüttich — des Hauptsitzes der Nagelindustrie — seinen Wohnsitz hatte, mehr als 14 Tage innerhalb der Stadt arbeiten dürfe, ohne Gewerbesteuer zu bezahlen. Letztere bestand aus einer Goldkrone für die Stadtverwaltung und einer halben Goldkrone für den Landesfürsten.

Einen harten Stoß erlitt diese blühende Industrie durch Karl den Kühnen, welcher die Stadt Lüttich im Jahre 1468 in grausamer Weise brandschatzte, weil sich die Bewohner im Anfruhrl gegen ihn erhoben hatten. Viele Bewohner, unter ihnen ein großer Theil der Nagelschmiede, flüchteten auf französischen Boden, nm dort, in der Nähe von Mezières, ihr Heim anzuschlagen und ihren Industriezweig einzurichten. Der Verfasser einer Schrift aus dem Jahre 1683, betitelt „*Delices du Pays de Liège*“, erwähnt dann, daß die Bewohner der unfruchtbaren Gegend in der Nähe von Huy sich in ansehnlicher Weise mit der Anfertigung von Nägeln befaßten, um ihr Dasein zu fristen, und eine spätere, aus dem Jahre 1693 stammende und von M. Berrier, dem Aufseher (Intendant) der Provinz Hainaut, verfaßte Urkunde behauptet, daß die Nagelindustrie nur mittels Steinkohle vortheilhaft betrieben werden könne und dies der Grund sei, warum sich dieselbe besonders in der Nähe von Charleroi und an der Sambre, wo sich Kohlengruben befanden, in so bedeutender Ausdehnung entwickelt habe. Warzéé stellt in seiner Schrift „*Exposé historique et statistique de l'industrie métallurgique dans le Hainaut*“ fest, daß sich im Jahre 1737 nicht weniger als 1200 bis 1500 Nagelschmiede längs der Sambre bis nach Charleroi etablirt hätten, und daß

Charleroi und Fontaine-l'Évêque damals die Mittelpunkte der Nagelindustrie gewesen seien.

Die alten Nagelschmiede arbeiteten zu Hause und waren vollständig unabhängig. Sie kauften sich das Materialeisen und veräußerten ihre fertige Waare ganz nach ihrem Belieben. Dieser Zustand änderte sich jedoch später, indem die meisten entweder vom Händler, der ihnen das Materialeisen lieferte und die fertigen Nägel abnahm, oder von einem größeren Nagelschmiedemeister, der eine eigens eingerichtete Werkstätte besaß, abhängig wurden. Im übrigen waren die Nagelschmiede vielfach auch ländliche Arbeiter, die sich mit der Anfertigung von Nägeln nur dann befaßten, wenn ihre Zeit nicht durch Feldarbeit in Anspruch genommen war.

Ein im Stadtarchiv von Fontaine-l'Évêque befindliches Document aus dem Jahre 1764 beschreibt eine Nagelschmiedwerkstätte in Fontaine-l'Évêque, welche 17 Schmiedefeuer und 81 Arbeiter beschäftigte. Ferner wird berichtet, daß zwei große Nagelschmiedwerkstätten in Charleroi bestanden; die eine soll einem gewissen A. J. Drion, die andere einem J. Le Gros gehört haben, erstere beschäftigte 310, letztere 640 Arbeiter. Hieraus ergibt sich, daß schon damals das Bestreben vorlag, größere Unternehmungen behufs Centralisation der Industrie zu schaffen. Drion stellte jährlich 227 500 kg, und J. Le Gros 167 000 kg Nägel her. Aber auch bei diesem beginnenden Großbetrieb verließ noch ein großer Theil der Arbeiter zur Sommerszeit die Werkstätten, um Feldarbeit zu verrichten und um Ziegel herzustellen. Mons. Le Gros stellte daher den Betrieb während des Sommers vollständig ein, während Drion mit etwas verringertem Personal den Sommer hindurch arbeitete, so daß seine Werkstätte auch die größere Production trotz geringerer Arbeiterzahl aufwies.

Die Landesregierung sah sich wiederholt veranlaßt, die Nagelindustrie durch Privilegien zu unterstützen. So wurde im Jahre 1742 der Einfuhrzoll auf solches Eisen, welches für Nägelherzeugung Verwendung fand, aufgehoben, die Gewerbesteuer ermäßigt n. dergl. m. Trotzdem begann die Nagelindustrie, nachdem sie in der ersten Hälfte des 18. Jahrhunderts den Höhepunkt ihrer Bedeutung erreicht hatte, in der zweiten Hälfte desselben Jahrhunderts an Bedeutung zu verlieren. Mancherlei Schwierigkeiten und namentlich die Uebergriffe der Händler trugen wohl dazu bei. Man ersieht dies

aus verschiedenen Regierungsverordnungen zum weiteren Schutz der Nagelindustrie. Aber alle diese Mafsregeln konnten bei dem steten Kampfe zwischen Erzeugern, Käufern und Zwischenhändlern, die sich gegenseitig zu übervorteilen suchten, keine Ordnung schaffen, da die Verordnungen unsystematisch erlassen und mitunter sogar einander widersprechend abgefaßt waren. Im Jahre 1743 wurde versucht, diesem unliebsamen Zustande dadurch ein Ende zu machen, dafs die Kaufleute, Zwischenhändler und Erzeuger selbst unter sich eine Vereinbarung trafen, demgemäfs die Kaufleute und Zwischenhändler verpflichtet waren, ihren ganzen Nagelbedarf, mit Ausnahme einiger kleiner Sorten, welche im Lande selbst nicht erzeugt wurden, nur aus inländischer Production zu decken; ebenso war jeder Kaufmann gebunden, jährlich 50 000 kg Materialeisen für Nagelfabrication zu beschaffen und an die Schmiede zu festgesetzten Preisen zu vertheilen. Andererseits waren die Schmiede verpflichtet, ihre Arbeit nicht unter einem festgesetzten Preise anderwärts anzubieten. Es war für kurze Zeit Ruhe; da indes Charleroi mittlerweile einen bedeutenden Aufschwung genommen hatte, die Arbeiter besser bezahlte als Lüttich und so ein Hauptconcurrent der Lütticher Nagelindustrie geworden war, wanderten viele Nagelschmiede aus Lüttich aus, um sich in Charleroi niederzulassen. Die in Lüttich zurückgebliebenen suchten sich gegenüber den ausgewanderten Berufsgenossen dadurch schadlos zu halten, dafs sie die Kaufleute und Zwischenhändler übervorteilten, indem sie dieselben im Gewichte hintergingen, sowie altes Eisen, Hammerschlag u. dergl. den abzuliefernden, nach Gewicht bezahlten Nägeln beimischten. Die Kaufleute suchten sich andererseits dadurch zu rovauchiren, dafs sie die Nagelschmiede bei der Ablieferung des Materialeisens im Gewichte übervorteilten. Hader und Zank waren die natürlichen Folgen dieses Gebahrens, die sogar (in den Jahren 1756, 1764 und 1769) in Revolten ausarteten. Jetzt nahm auch der Wettstreit zwischen Lüttich und Charleroi einen ornersten Charakter an und beide fingen an, gegenseitig die Marken zu fälschen, d. h. wenn irgend eine Lütticher Firma einen guten Namen und deren Waare eine gute Nachfrage im Auslande hatte, so verfehlte Charleroi nicht, diese Marke nachzuahmen und umgekehrt. Die Regierung bemühte sich, diesem unlauteren Vorgehen, sowie den gegenseitigen Übervorteilungen zwischen Erzeugern und Verbrauchern durch alle möglichen und unmöglichen Verordnungen, namentlich in den 50er und 60er Jahren des 18. Jahrhunderts, zu steuern, sie verfehlten aber ebenso wie die früheren ihre Wirkung, wodurch die blühende Nagelindustrie der Wallonen nach und nach in Verfall gerieth.

Gleichzeitig mit Charleroi begann in der Mitte des 18. Jahrhunderts auch das benachbarte Limburg in der Nagelindustrie einen bedeutenden Aufschwung zu nehmen und der wallonischen Industrie empfindliche Concurrenz zu bereiten. Die Arbeitgeber in Limburg hatten das sogenannte „Trucksystem“ eingeführt, d. h. die Arbeiter erhielten anstatt baarer Bezahlung Lebensmittel für die geleistete Arbeit. Diese Lebensmittel wurden aber in schlechter Beschaffenheit und zu hohen Preisen verabfolgt, infolgedessen die Limburger Schmiedemeister billiger als die Lütticher erzeugen konnten. Die Folge davon war, dafs die Lütticher Meister, um concurren zu können, die Löhne ihrer Arbeiter herabsetzten. Letztere nahmen nun ihre Zuflucht zur Selbsthülfe; sie plünderten die Häuser der Meister und die Waarenlager der Kaufleute, erschienen in Limburg und zwangen die dortigen Arbeiter zur Arbeitseinstellung. Diejenigen Arbeiter, welche sich diesem Ausnuten widersetzen, wurden einfach ihrer Werkzeuge beraubt und misshandelt.

Ungeachtet dieser Wirren und der Concurrenzkämpfe hat die Nagelindustrie der Wallonen eine beachtenswerthe Ausdehnung und Bedeutung erlangt. Nach Thomassiu, der hierüber im Aufange des verfloffenen Jahrhunderts berichtete, sollen im Jahre 1742 im ganzen 5010 t Nägel, wovon 3383 t allein auf Holland entfielen, von Lande der Wallonen exportirt worden sein. Hiervon kamen auf Lüttich 2906 t, während der Rest von den umliegenden Dörfern geliefert wurde. Neben Holland gehörten auch Deutschland, Spanien, Portugal, Italien und selbst die Türkei zu den Hauptabnehmern der Lütticher Nägel. Die ostindische Compagnie schrieb in ihren Lieferungsbedingungen vor, dafs die an sie zu liefernden Nägel in Lüttich oder Umgebung erzeugt sein müßten. Die Lütticher Nägel waren wegen ihrer tadellosen Ausführung, des hübschen Aussehens und der vorzüglichen Beschaffenheit des Materials berühmt und dabei im Preise verhältnismäfsig billig. Im Jahre 1812 war jedoch die Ausfuhr bereits auf 2304 t, also auf weniger als die Hälfte, herabgegangen. Holland bezog hiervon 1814, Frankreich 243 und Deutschland nur 347 t, während Italien, Portugal und die Türkei ganz ausgeblieben waren. Die ostindische Compagnie dagegen blieb mit ihrer Kundschaft treu und deckte nach wie vor ihren sämtlichen Nagelbedarf von Lüttich. Während die Nagelindustrie der Wallonen in ihrer Blüthezeit, d. i. in der ersten Hälfte des 18. Jahrhunderts, etwa 15 000 Leute beschäftigte, war die Zahl der Arbeiter im Jahre 1812 auf 3379 zurückgegangen. Einen empfindlichen Verlust erlitt die Nagelindustrie der Wallonen im Jahre 1814 durch Frankreich, welches die Einfuhr von Nägeln aus Belgien verbot, infolge-

dessen ein großer Theil der Meister und Arbeiter Belgien verließ, um sich in Frankreich niederzulassen. Den schwersten Stoß erhielt die wallonische Industrie jedoch im Jahre 1830 durch die Einführung maschineller Einrichtungen für Nagelerzeugung. Von dieser Zeit an ist es mit der alten Nagelindustrie der Wallonen schnell rückwärts gegangen, besonders dort, wo die Errichtung von größeren Fabriken, sowie die Aufschließung und Gewinnung der Mineralkohle Belgiens die Nachfrage nach Arbeitskräften und somit auch die Löhne dermaßen

Krümmung des genannten kleinen Gebirgsflusses und besteht aus einer malerisch im Thal vertheilten Anzahl alterthümlich und ärmlich aussehender Gebäude aus rohbehauenen Steinen und schlecht bearbeiteten Balken, mit dicken Schieferplatten eingedeckt. Der Ziegel ist ein Luxus, den man sich nicht gestatten konnte, und das Holz für Fenster und Thüren entbehrt jeglichen Austriches. Vor den höchst unregelmäßig gebauten Häusern sind nach der Straße zu große Bündel von Reisholz aufgeschichtet und neben den Düngerhaufen



Abbildung 1. Inneres einer Nagelschmiede in Orchimont.

steigerten, daß die Kleinindustrien sie nicht mehr bezahlen konnten.

In der Gegenwart hat sich diese interessante Industrie nur noch in drei Gegenden Belgiens erhalten und zwar erstens im Laude der Ardennen, ganz nahe der französischen Grenze. Ein Blick auf die Eisenbahnkarte zeigt, daß diese Gegend Belgiens vom Eisenbahnwege unberührt geblieben ist; darin liegt auch der Grund, daß sich die alte Nagelindustrie gerade hier noch am meisten in ihrer Ursprünglichkeit erhalten hat. Bohan an der Semois ist eines der Dörfer in den Ardennen, wo die Nagelindustrie noch völlig zu Hause ist. Es ist dies nicht gerade der wichtigste, gewiß aber der interessanteste Platz dieser Industrie. Der Ort liegt an einer

liegen die Heu- und Strohvorräthe. Das Ganze macht, wenn auch keinen reinlichen, so doch einen interessanten Eindruck. Etwa zwanzig Minuten stromaufwärts von Bohan befindet sich am Abhange eines Hügels das kleine Dorf Membre, und wenn man die Semois verläßt, kommt man in nordöstlicher Richtung zu der Ortschaft Orchimont als den dritten Platz in den Ardennen, an dem sich die Nagelindustrie erhalten hat. Außerdem ist noch Sugny, nahe der luxemburgischen Grenze, zu erwähnen, wo noch einige vereinzelte Nagelschmiedwerkstätten ein sehr bescheidenes Dasein fristen.

Bohan zählte im Jahre 1896 622, Orchimont 459 und Membre nur 159 Einwohner. Der ganze Bezirk Gedinne, zu welchem die drei



genannten Ortschaften gehören, hat im ganzen nur 12 390 Einwohner bei einem Flächenraum von 33 007 ha, demnach nur 38 Köpfe auf das Quadratkilometer, eine besonders für Belgien sehr schwache Bevölkung. Orchinont — einst der Sitz der Herrschaft und der Gerichtsbarkeit — ist etwa 9 km und Bohan 17 km von der letzten Eisenbahnstation, Gedinne, entfernt. Bohan und Membre sind ringum von Wald eingeschlossen, nur die Thalsohle zeigt cultivirbares Land. Der Schneefall ist dort mitunter so ausgiebig, daß der Verkehr für längere Zeit ganz unterbrochen ist.

Ganz verschieden von diesen Verhältnissen sind die im zweiten Sammelpunkt der Nagelindustrie, nämlich in den Bezirken von Gosselies und Fontaine-l'Évêque sammt Umgebung, zur Provinz Hainaut gehörig. Hier ist die Kohलगegend mit ihren zahlreichen Hüttenwerken und anderen industriellen Anlagen. Die Nagelindustrie erstreckt sich etwa 3 km nordöstlich von Charleroi, von Anderlues nach Pont-à-Celles und nach Gosselies, sowie südwestlich von Charleroi nach Ham-sur-Heure und dessen Umgebung. — Eine dritte Ansiedelung von Nagelschmiedwerkstätten befindet sich in den Orten Soumagne und Xhendelesse, nördlich von Herve und Verviers, der Provinz Lüttich zugehörig. Was hier besonders auffällt, ist die große Zahl von Schornsteinen, Fabrikgebäuden und Fördergerüsten, die auf rege Industrie hindeuten, neben welcher aber trotzdem saftige Wiesen, reiche Felder und dicht besetzte, wohlgepflegte Obstgärten in üppiger Vegetation fortbestehen konnten. Es scheint fast, als ob die Industrie es sich zur Pflicht gemacht habe, dem fruchtbaren Boden nur so viel Platz über der Erde wegzunehmen, als unbedingt notwendig war, um unter der Erde nach den Mitteln ihrer Existenz und ihres Wohlstandes zu suchen. Soumagne hat 4220 und Xhendelesse 967 Einwohner.

Im Folgenden sollen nun Einrichtung und Arbeitsweise der wallonischen Nagelschmieden beschrieben werden. (Siehe dazu die Abbildungen 1 und 2.)

Die Arbeitsweise hat im allgemeinen, gegen früher, keine besondere Aenderung erfahren oder irgendwelchen Fortschritt gemacht; in allen kleineren Schmiedewerkstätten ist die Erzeugungsmethode die gleiche. In den Ardennen werden als Specialität fast ausschließlich die kleineren Nagelsorten sowie die Schuhnägel erzeugt. Besonders sind es die kleinen Nägel mit den großen runden und gewölbten Köpfen, welche hier in einer Genauigkeit und Vollkommenheit wie nirgend wo anders angeführt werden. Die Schuhnägel zerfallen hinsichtlich der Erzeugungsweise in zwei Hauptsorten; die erste umfaßt alle diejenigen Nägel, welche mittels Hammer allein, d. h. ohne Gesenke, an-

gefertigt werden. Es sind dies die Nägel mit unregelmäßig geformtem Kopf, d. h. der Kopf ist auf der einen Seite länger ausgeschmiedet als auf der andern und die Seiten sind an den Enden unregelmäßig abgebogen, nämlich auf einer Seite parallel und auf der andern geneigt zur Spitze des Nagels. (Siehe Abbild. 2, Sorte Nr. 15 und Nr. 16.) Zur zweiten Sorte gehören alle Nägel mit regelmäßig geformten, runden und gewölbten oder einer vierseitigen abgestutzten Pyramide gleichenden Köpfen, sowie auch solche, deren Kopf einer Kaffeebohne in der Form zu vergleichen ist. Alle Nägel der zweiten Art werden in Gesenken geschmiedet. Abgesehen davon, daß die Nagelarbeiter in den Ardennen auf die erwähnten Nagelgattungen besonders gut eingearbeitet sind, liegt ein anderer Grund, der gerade die Erzeugung der kleineren Nagelsorten für die mehr entlegene Ardennengegend als passend erscheinen läßt, auch darin, daß die kleineren Nägel verhältnismäßig am wenigsten Materialeisen, dafür aber am meisten Handarbeit benötigen. Letztere ist aber gerade in der dortigen Gegend am billigsten, und die höheren Transportkosten, infolge größerer Entfernung, fallen wegen geringeren Gewichtes von Material und fertiger Waare weniger in die Waagschale.

Fast alle Nagelschmiedwerkstätten in den Ardennen beschäftigen fünf bis sechs Arbeiter, welche das Schmiedefener im Halbkreise nützen. Jeder Arbeiter hat, neben einem Bündel Rundeisen, einen kleinen vereckigen Amboss, „cloutère“ genannt, nebst einer Schere, aus einem keilförmigen Stück Stahl bestehend, vor sich stehen. Etwas zur Seite ist ein kleiner eiserner Block, die „Cloutière“, von 3 bis 4 cm Höhe, welcher mit einer verticalen Oeffnung, in ihrer Form der Spitze des Nagels entsprechend, versehen ist. Dieser Block diene als Unterlage für das Gesenke, mittels dessen der Kopf des Nagels fertig geschmiedet wird, ohne daß hierbei die bereits geschmiedete Spitze desselben verletzt wird. Zum Schmieden der Nägel bedienen sich einige Arbeiter mitunter noch der alten Handgesenke; es ist dies ein kurzes Stück Flacheisen, welches an seinem angestählten Ende die Form des zu schmiedenden Nagels enthält und dessen Handhabung wohl keiner Erläuterung bedarf. Zumeist ist jedoch dieses Werkzeug jetzt durch eine scharfsinnige, höchst einfache Einrichtung ersetzt. Diese besteht der Hauptsache nach aus einem verhältnismäßig schweren Hammer, in welchen nach Erfordernis Gesenke eingesetzt werden können. Eine lange kräftige Ruthe ist an der Decke oder an dem Dache der Werkstätte befestigt und vertritt die Stelle einer Feder, welche den Hammer stets in aufgehobenem Zustande erhält (siehe Abbild. 1) und deren dickes Ende

mit einem Pedale (Fufstritt) in solcher Weise verbunden ist, dafs der geringste Druck des Fufses genügt, um den Hammer mit seinem ganzen Gewichte auf das Gesenke genau auf

zu nehmen. Jede Werkstätte ist auch mit einem kleinen Blasebalg versehen, welcher von einem Hunde als Motor betrieben wird. Das unermüdliche Thier arbeitet fleifsig in einem

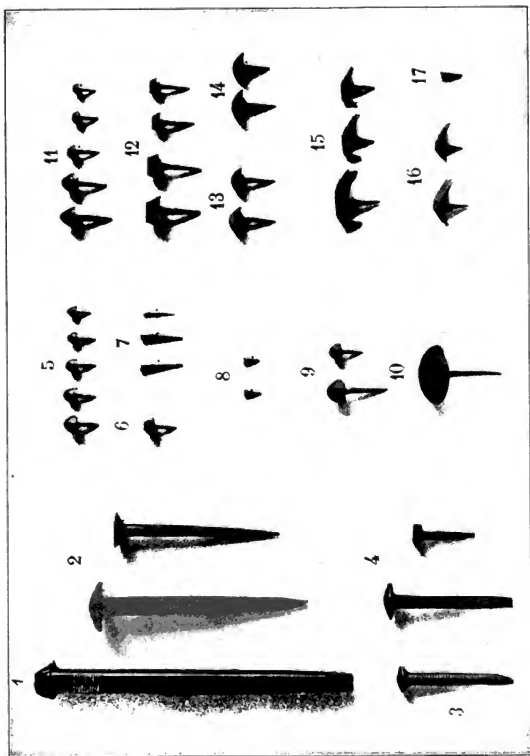


Abbildung 2. Verschiedene Nagelarten ( $\frac{1}{2}$  der natürlichen Gröfse).

1 und 2 Schiffsnägeln. 3 und 4 Batissoirs. 5, 9 und 11 Bombs. 6 und 12 Caboches. 7 Chevilles. 8 und 17 Becquets. 10 Clou de Noeuflet. 13 Questiaux. 14 Quatrays. 15 Deux pointes. 16 Castrays.

der richtigen Stelle auffallen zu lassen. Dieser höchst einfache und sinnreiche Mechanismus trägt zum grofsen Theile dazu bei, die bekannte auferordentliche Regelmäfsigkeit und genaue Vollendung der Arbeit zu sichern, ohne dabei die Kraft des Arbeiters besonders in Anspruch

zu nehmen. Jede Werkstätte ist auch mit einem kleinen Blasebalg versehen, welcher von einem Hunde als Motor betrieben wird. Das unermüdliche Thier arbeitet fleifsig in einem

Arbeiter sein Pedal an passender Stelle mit demselben verbinden und dem Zweck entsprechend benutzen kann.

Als Materialeisen dient gewalzter Eisendraht in Längen von etwa 1,60 m. Der Arbeiter schneidet jeden Stab in der Mitte durch und verarbeitet beide Hälften gleichzeitig, d. h. ein Stab wird geschmiedet, während der andere im Schmiedefeuher geheizt wird. Die Spitze des Nagels wird am Amboss ausgeschmiedet, worauf der geschmiedete Theil in der Scheere auf eine, dem später herzustellenden Kopfe des Nagels entsprechende Länge, eingeschnitten wird, d. h. der geschmiedete Theil wird an der betreffenden Stelle nicht vollständig vom Stabe getrennt, sondern hängt mit demselben noch so weit zusammen, dafs er, ohne Zuhilfenahme einer Zange, in die verticale Oeffnung des vorerwähnten Blockes (clonière) eingeführt und durch eine einfache Seitenbewegung vom Stabe getrennt werden kann. Einige Hammerschläge genügen sodann, um den Kopf des Nagels vorzuschmieden, worauf die Vollendung desselben mittels Gesenkes stattfindet.

Für solche Nägel, deren Kopf eine unregelmäfsige Form erhalten soll, wird der Hammer allein benutzt, d. h. der Kopf wird ohne Gesenke hergestellt. Es ist unglaublich, welche Gewandtheit und Fertigkeit die Nagelschmiede in den Ardennen bei ihrer Arbeit erreicht haben. Die genaue Ausführung und Tadellosigkeit der Waaren, welche trotz der Geschwindigkeit bei ihrer Herstellung erzielt wird, konnte nur durch jahrelange Übung erreicht werden. Es ist nicht allein die Nothwendigkeit — eine Secunde mehr Zeitaufwand für jeden Nagel sind 40 bis 45 Minuten täglicher Zeitverlust — es ist auch die Freude und der Stolz auf die Arbeit, welche zu diesem Grade der Vollkommenheit geführt haben. Der Arbeiter liebt es, bei der Arbeit beobachtet zu werden und seine Fertigkeit zur Schau tragen zu können. Viele Arbeiter, die ihre Ehre darin setzen, ein tadelloses Erzeugniß zu liefern, versehen die Nägel mit ihren Initialen. Jedes Nagelmodell hat bei den Nagelschmieden seine besondere Bezeichnung: Es giebt „bombés“, „ronds“, „cabochoes“, „questiaux“, „cautrays“ n. s. w. (Siehe Abbild. 2.) Die Bezeichnungen weichen indess in den verschiedenen Gegenden voneinander ab. Ueberall findet man jedoch da, wo Schuhnägel erzeugt werden, dafs die verschiedenen Gröfsen eines jeden Modelles nach einer gewissen Stückzahl, die einem bestimmten Gewichte entspricht, geordnet werden. Als Basis für die Stückzahl dient die Zahl Tausend und als Basis für das Gewicht das alte Pfund. Es giebt  $\frac{3}{4}$ -,  $\frac{3}{4}$ -,  $\frac{1}{4}$ -,  $\frac{1}{4}$ - und  $\frac{10}{16}$ -Pfünder, d. h. das Tausend Stück Nägel wiegt  $\frac{3}{4}$ ,  $\frac{3}{4}$ , 1, 2 und  $2\frac{1}{2}$  Pfund. Weiter hinauf wird nach Pfunden sortirt, und zwar giebt es 3-, 4-, 5- n. s. w. Pfünder. Die

$\frac{3}{4}$ -Pfünder kommen indess fast gar nicht mehr und die  $\frac{3}{4}$ -Pfünder selten vor; die kleinste Sorte sind die  $\frac{1}{4}$ -Pfünder. Ein Arbeiter kann unter Aufwand seiner ganzen Kraft und Geschicklichkeit, wenn er mit dem Hammer allein arbeitet, 2850 Stück Sechspfünder täglich anfertigen; es sind in dieser Zeit auch 2700 Stück  $\frac{3}{4}$ - und 2370 Stück Dreipfünder hergestellt worden. Ein Barsche von 18 Jahren verfertigte 2400 Stück  $\frac{3}{4}$ -Pfünder, und ein anderer jugendlicher Arbeiter, der das Handwerk seit zwei Jahren erlernt hatte, machte 2025 Stück  $\frac{3}{4}$ -Pfünder täglich. Ihm zur Seite arbeitete ein noch rüstiger Greis, welcher 2160 Stück  $\frac{10}{16}$ -Pfünder täglich herstellte, während ein als besonders geschickt geltender Arbeiter bis zu 2700 Stück Dreipfünder „bombés“ in derselben Zeit fertig machte.

Zum Unterschiede von den Nagelschmieden in den Ardennen werden in den Nagelschmieden der Provinz Hainaut mehr gröbere Sorten Nägel erzeugt. Man stellt dort Schiffsnägel, sog. „battissoires“ und „crampons“, sowie auch Schuhnägel, Formerstifte u. s. w. von  $2\frac{1}{2}$  cm Länge und darunter bis aufwärts zu den gröfsten Sorten her. Die dort erzeugten Nägel sind trotz der gröfseren Einfachheit und leichteren Herstellungsweise der Form viel unvollkommener in der Ausführung als die in der Ardennengegend erzeugten Nägel. Die Nägel werden dort als Specialität mit viereckigen, oben flachen und nach unten gegen die Spitze zu verdickten Köpfen angefertigt. Der im Schmiedefeuher entsprechend bearbeitete und mit dem Hammer zugespitzte Draht wird, wie früher beschrieben, in die verticale Oeffnung der „clonière“ eingeführt und ohne Gesenke, d. h. mit dem Hammer allein, fertig geschmiedet. Die nach unten zu verdickte Form erhält der Kopf des Nagels dadurch, dafs die Oeffnung der „clouière“ oben, der Form des Nagelkopfes entsprechend, erweitert ist. In Pont-a-Celles werden auch Nägel nach kleineren Modellen angefertigt, jedoch nicht in jener Vollkommenheit, wie die Nagelschmieden in den Ardennen sie herstellen. Die Nagelschmiede in der Provinz Hainaut arbeiten mitunter ganz allein; meist sind jedoch zwei oder drei Arbeiter, selten mehr, in einer Werkstätte beschäftigt. Die innere Einrichtung und die Eintheilung der Werkzeuge und Geräthschaften ist in den Werkstätten von Hainaut nicht so zweckentsprechend durchgeführt, wie dies in den Ardennen, beispielsweise in Bohan, der Fall ist, trotzdem mindestens ebensoviel, wenn nicht mehr Platz für gleiche Leistung beansprucht wird.

Das Schmiedefeuher steht in der Regel in der Mitte der Werkstätte; das Gebläse ist hinter demselben und der Amboss an der Mauer in der Weise angebracht, dafs der Arbeiter sich stets umdrehen mufs, wenn er den Stab im Schmiedefeuher zu erhitzen hat, wobei er noch gleichzeitig

den Hebel des Blasebalges mit der linken Hand bedienen muß, da die dortigen Nagelschmieden sich des Hundes zum Betriebe des Gebläses nicht bedienen. Mit Ausnahme des Flachstabes mit Gesenke sind indeß dort alle übrigen Werkzeuge, nämlich Amboss, Block („clouière“), Hammer mit Gesenke u. s. w. dieselben wie in den Ardennen. Die größeren Nagelsorten erhalten bei ihrer Anfertigung zwei Hitzten, d. h. sobald die Spitze geschmiedet ist, wird der geschmiedete Theil auf die gewünschte Länge warm abgeschnitten, schnell umgewendet und das mit Kopf zu verschende Ende neben dem behufs Zuspitzung zu hitzenden Drahte in das Schmiedefeuer eingelegt. Ein Arbeiter kann in dieser Weise 500 bis 600 Stück flachköpfige Nägel von 10 cm Länge täglich anfertigen. Für gewisse Sorten wird der Rundstab oder Draht

auf die gewünschte Länge kalt abgeschnitten und in zwei Hitzten fertig geschmiedet; bei kleineren Sorten genügt in der Regel eine Hitze, um Kopf und Spitze fertig zu machen.

In Xhendelesse und in Soumagne, der Provinz Lüttich zugehörig, arbeitet man in ähnlicher Weise wie in der Provinz Hainaut. Es werden dort die größten Nagelsorten angefertigt, jedoch wird dort auch ein kleiner Specialartikel, nämlich die „becquets“ (Absatzstifte, siehe Abbildung 2, Sorte 8 und 17) angefertigt; von diesen kann ein Arbeiter täglich 6000 Stück herstellen, da er leicht zwei Stück in einer Hitze fertig bringen kann, dagegen kann er von den „deux points“ (Doppelspitzen) einer anderen Specialität, welche die clouière zweimal passiren müssen, nur 1250 bis 1500 Stück in derselben Zeit fertig bringen.

(Schluß folgt.)

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Ein krystallinisches Sulfid im Roheisen.

Es ist eine bekannte Thatsache, daß manche Roheisensorten nach der Schwefelwasserstoffmethode einen niedrigeren Schwefelgehalt ergeben, als nach der Oxydationsmethode. Ein sehr typisches Beispiel hat Andrew A. Blair\* in Eisensorten gefunden, welche aus New Jersey-Magnetiten, welche mehr oder weniger Titan enthalten, erblasen waren. Der Verfasser untersuchte ein solches Eisen genauer, um womöglich die Schwefelverbindung zu isoliren, welche in Salzsäure unlöslich ist. Ein großes, hochsilicirtes Stück wurde in verdünnter Salzsäure mit Hilfe des elektrischen Stromes während einiger Monate ganz langsam gelöst, im Rückstand blieb eine weiche graphitische Masse. Diese wurde mit Wasser durch ein feines Sieb gerieben, das durchgegangene Material in einer Platinschale mit Salzsäure behandelt, um Eisenphosphid zu lösen, dann mit Flußsäure die Kieselsäure beseitigt und schließlich in dem Becherglase durch Rühren die graphitische Masse in Suspension gebracht und gleichzeitig von dem schwereren Rückstande abgesehen. Das Auswaschen des schweren goldglänzenden Rückstandes wurde einigemal wiederholt. Der getrocknete Rest wurde durch Kaliumquecksilberjodidlösung von Graphit befreit und das erhaltene reine Product geprüft. Die Analyse ergab: Titan 62,82 %, Eisen

1,82 %, Kohlenstoff 9,82 %, Schwefel 22,64 %. Vanadium scheint noch in kleinen Mengen vorhanden zu sein. Die Verbindung bildet bronzefarbige hexagonale Blättchen. Dieses krystallisirte Titansulfid ist unlöslich in Salzsäure, aber löslich in Salpetersäure. Der Verfasser glaubt, daß diese Verbindung, welche die Entwicklungsmethode bei der Analyse unanwendbar macht, bei der Verarbeitung des Roheisens zu Guß- und Schmiedeeisen nicht weiter stört, da beim Umschmelzen Titan wahrscheinlich oxydirt und Schwefel sich mit Eisen und Mangan verbindet.

### Die wiederholte Benutzung des Doppelchlorides von Kupfer und Kalium zur Auflösung von Stahl oder Eisen bei der Kohlenstoffbestimmung.

Anstatt diese gebrauchten Salzlösungen durch Elektrolyse oder auf andere Art wieder gebrauchsfähig zu machen, empfiehlt G. W. Sargent\* als einfachstes Mittel die directe Chloration. Die Lösungen werden am Tage mit Chlor behandelt, über Nacht stehen gelassen und filtrirt, wobei die Lösung frei von Chlorgeruch wird, ihre ursprüngliche Farbe wieder bekommt und energischer einwirken soll, als frisch bereitete Lösung. Solche Lösungen können öfter wieder benutzt und öfter regenerirt werden.

\* „Transact. of the Amer. Inst. of Min. Eng.“ 1901. Mexic. Meet.

\* „The Analyst“ 1900, 25, 244.

## Der neue Kinzua-Viaduct in Nordamerika.

Von Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector **Frahm.**

Im Jahre 1882 wurde von der amerikanischen Brückenbauanstalt Clarke, Reeves & Co. auf der Zweigbahn Carrolton-Breadford der Erie-Eisenbahn in Mc Kean County Pa. der Kinzua-Viaduct gebaut, ein Bauwerk, das damals viel Aufsehen erregt hat. War es doch das erste Mal, daß die unter dem Namen Gerüstbrücken (trestle works) bekannte Bauart, die bis dahin bereits in zahlreichen Fällen für kleine Viaducte angewandt worden war, auch auf größere Viaducte übertragen wurde. Der Kinzua-Viaduct erhielt einige Jahre später eine ziemlich genaue Nachbildung in dem Loa-Viaduct auf der Autofagasta-Bahn in Chile, und seitdem ist die Bauart bei manchen anderen, theils noch größeren Bauwerken zur Anwendung gekommen.

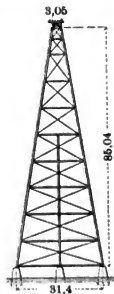


Abbildung 1.

Der im Jahre 1882 aus Schweiseseisen hergestellte Kinzua-Viaduct war 625,45 m lang und 91,75 m hoch vom Wasserspiegel des in der Thalsohle liegenden Flusses bis Schienenoberkante der über den Viaduct geführten Eisenbahn. Es waren 20 eiserne Gerüstpfiler von 11,74 m Länge aufgestellt, je aus zwei Böcken mit zwei

Säulen von 1 : 6 Seitenneigung bestehend, die auf gemauerten Grundpfeilern standen. Die eisernen Gerüstpfiler hatten 30,33 m Entfernung von einander und besaßen eine größte Höhe von 85,04 m, eine größte Säuleuspreizung am Fuß von 31,40 m und eine obere Breite von 3,05 m (Abbildung 1). Die aus vier Phoenix-eisen\* zusammengesetzten Säulen von 248 mm äußerem und 183 mm innerem Durchmesser waren so mit den Grundpfeilern verankert, daß die Ankerbolzen sich in länglichen Löchern der Auflagerplatte bewegen konnten, also eine Ausdehnung der Pfeiler nach der Querrichtung der Brücke möglich war. Zwischen je zwei Gerüstpfileru war eine 18,59 m lange Brücke eingelegt, die mit den benachbarten Säulen durch Bolzen in länglichen Löchern verbunden war,

um die Längenänderungen nicht zu hindern. Der höchste Pfeiler war der Höhe nach durch wagerechte Steifen zwischen den Säulen in 10 Abschnitte getheilt; Diagonalen in jedem der vier Seitenfelder eines Abschnitts und wagerechte Zugbänder zwischen den Säulen und Steifen in den unteren fünf Abschnitten und dem oberen Abschnitt verbanden das Ganze zu einem festen Thurm Pfeiler. Die Säulen waren an jedem Knotenpunkt gestosfen, die Stofsdeckung war durch inneuliegende Hülseu und durch Bolzen bewirkt, die gleichzeitig zur Befestigung der Steifen und Diagonalen dienten (Abbildung 2). Die zu jedem Pfeiler gehörige obere Brücke und die Zwischenbrücken zwischen je zwei Pfeilern hatten Hauptträger von 1,83 m Höhe mit gegliedelter Wand und waren für eine Eigelast von 1485 kg/m, eine Locomotivlast von 4436 kg auf 1 m berechnet, wobei 39916 kg auf die in 4,47 m Abstand angeordneten Triebachsen entfielen. Die Pfeiler waren für die gleichen senkrechten Lasten und für zwei verschiedene Windbelastungen berechnet; bei belasteter Brücke rechnete man mit 146,5 kg/qm oder 90718 kg am Kopf eines Pfeilers und 95 kg auf 1 m Pfeilerhöhe, bei unbelasteter Brücke mit 244 kg/qm oder 6804 kg am Kopf eines Pfeilers und 158 kg auf 1 m Pfeilerhöhe. Die größte hierach ermittelte Druckbelastung am Fuße eines 85,04 m hohen Pfeilers betrug 101 t, der größte Zug 5,45 t. Die Festigkeit der Phoenixsäulen wurde zu 2461 kg/qcm angenommen, die Säulen wurden mit 492 kg/qcm Beanspruchung für Eigengewicht und Betriebslast, 703 kg/qcm für Windbelastung berechnet. Bei den Diagonalen liefs man 1055 kg/qcm Beanspruchung zu. Die Pfeiler wurden mit Hülfe von 18,3 m hohen Staudbäumen aufgestellt, die man in verschiedenen Höhen au der fertigen Construction befestigte, bis man zu dem oberen Theil des Pfeilers kam. Dieser wurde auf dem Erdboden zusammengesetzt und mit Hülfe des Lauferüstes zum Zusammen-setzen der Ueberbauten montirt. Die ganze Eisenlieferung betrug rund 1587 t, der gezahlte Preis war 1170 000 M.

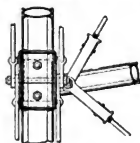


Abbildung 2.

\* „Stahl und Eisen“ 1895 Nr. 7. S. 317.

Dieser vor kaum 20 Jahren mit einem großen Kostenaufwand und — wenigstens für amerikanische Verhältnisse — zweckentsprechend construirte Viaduct ist nun im Jahre 1900 beseitigt und durch eine ganz neue Construction ersetzt worden. Diese auffallende Maßregel findet in erster Linie ihre Erklärung in dem außerordentlichen Steigen der Zugbelastung auf der betreffenden Bahnstrecke. Sodann scheinen auch einige Mängel in der Bauart, wie das

räder entfielen. Der Kesseldruck war 8,8 Atm., die Cylinder hatten einen Durchmesser von 0,51 m, der Kolbenhub war 0,61 m. Die Ladefähigkeit der Wagen ist nun in der Neuzeit auf 45,4 t erhöht worden, und dementsprechend hat man auch die Leistungsfähigkeit der Locomotiven vergrößern müssen. Die Kohlenzüge werden jetzt von Locomotiven der Consolidation-Bauart geschleppt, die 86,2 t wiegen, wovon 77,1 t auf die Triebräder von 1,45 m und 1,63 m

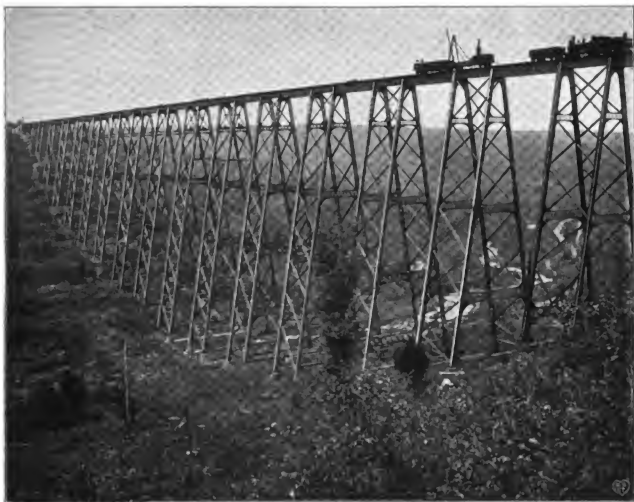


Abbildung 3. Der neue Kinzua-Viaduct.

Fehlen von Constructionstheilen zur Aufnahme und Uebertragung der Bremskräfte mitbestimmend für die Beseitigung des Viaductes gewesen zu sein. Die Strecke dient hauptsächlich dem Kohlenverkehr; als der alte Viaduct gebaut wurde, war die Ladefähigkeit der Kohlenwagen in der Regel 18 t, einige Wagen hatten 22,7 t oder sogar 27,2 t Ladefähigkeit. Die aus solchen Wagen zusammengesetzten Züge wurden damals von Locomotiven der sogenannten Consolidation-Bauart gezogen, die 46,9 t wogen, wovon 40,2 t auf die 1,22 m im Durchmesser haltenden Trieb-

Durchmesser entfielen. Der Kesseldruck ist nunmehr 14 Atm., die Cylinder haben einen Durchmesser von 0,53 m, der Kolbenhub beträgt 0,71 m,\* das heißt mit anderen Worten: die Ladefähigkeit der Wagen ist in 20 Jahren 100 bis 150 % gesteigert worden, das Locomotivgewicht hat mehr als 80 % zugenommen, die Cylinderfüllung der Locomotiven beträgt 18 %, und die Zugkraft 75 bis 80 % mehr als vor 20 Jahren.

\* „The Railroad Gazette“ 1900 Nr. 48.



Der neue Kinzua-Viaduct (Abbildung 3) entspricht in seinen Hauptabmessungen zwar dem alten, da man die vorhandenen steinernen Grundpfeiler benutzen konnte, in der Ausbildung der Eisenconstruction selbst sind aber mehrere erhebliche Abweichungen zu verzeichnen, die theils auf einen Wandel in den Anschauungen einzelner amerikanischen Brückenbautechniker zu Gunsten einer größeren Hinnegung zu den europäischen Bauweisen schliessen lassen, theils aber ein Abweichen von bewährten Grundsätzen der Brückenbaukunst bedeuten, das auffallen muß.

Nach Abbildung 4 beträgt die Gesamtlänge der Eisenconstruction 625,7 m, die Höhe vom Wasserspiegel bis Schienenoberkante 91,74 m. Es sind 20 Gerüstpfeiler angeordnet, deren Säulenstellungen 11,74 m Abstand haben. Zwischen den Pfeilern verbleiben Oeffnungen von 18,6 m. Die Säulen haben die gleiche Seitenneigung von 1 : 6 wie bei dem alten Viaduct. Während die alte Construction Gelenkverbindungen enthielt, ist man nunmehr zu Nietverbindungen übergegangen und hat die Gelenkverbindungen nur

beschleunigt hat, vor allem aber die Zahl der auf der Baustelle zu schlagenden Nieten verringerte. Selbstverständlich bedingt das Weglassen der Diagonalen bei gleicher Steifigkeit der Construction einen erhöhten Materialaufwand, da die übrigen Constructionsteile dafür auf Biegung in Anspruch genommen werden. Andererseits ist die stark nach oben verjüngte Form der Pfeilerstellungen geeignet, den Materialverbrauch wieder herabzudrücken, so daß die gewählte Anordnung im ganzen für den vorliegenden Fall doch keinen allzu großen Materialaufwand bedingt haben mag. Wenn die Anordnung indessen mit einer Materialersparnis begründet wird,\* so glauben wir, daß ein Tragschlufs vorliegt, sofern die Ersparnis nicht auf Kosten der Steifigkeit der Construction erzielt worden sein sollte. Der Längsrichtung nach sind die beiden zu einem Gerüstpfeiler gehörigen Säulenstellungen durch ein doppeltes Netzwerk und an der Basis in den unteren Gefachen bei 11 Mittelpfeilern ausserdem noch durch wagerechte Längssteifen verbunden (Abbildung 4).

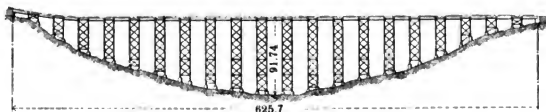


Abbildung 4.

bei einigen untergeordneten Constructionsteilen beibehalten. Ferner ist man bestrebt gewesen, alle Bantheile möglichst steif zu construiren, Flacheisen kommen ausser bei der Herstellung zusammengesetzter Profile nicht vor, auch Rund-eisen, die früher so beliebt waren, hat man beinahe gänzlich vermieden. Völlig neu ist aber die Querausbildung der Gerüstpfeiler. Man hat nämlich die Quersteifigkeit der Pfeiler nicht, wie allgemein üblich, durch Einziehen von Diagonalen in die von den Säulen und den wagerechten Steifen gebildeten Felder zu erreichen gesucht, sondern durch Bildung einzelner Stiefrahmen, so daß in der Längsrichtung der Brücke freie Durchblicke durch die Pfeiler entstehen (Abbildung 5). Zu dem Zweck sind zunächst die Säulen an und für sich möglichst steif construirt. Sodann hat man in Höhenabständen von rund 18,9 m sehr hohe Quersteifen zwischen die Säulen gespannt und in die von den Säulen und den Quersteifen gebildeten Ecken Knestücke genietet (Abbildung 6). Dabei ist man zu einer erheblich größeren Feldertheilung gekommen, hat also viel weniger einzelne Constructionsteile erhalten, was die Aufstellung erleichtert und

Ob die zuletzt genannten Längssteifen später etwa noch weggelassen worden sind, wie es nach einzelnen photographischen Aufnahmen den Anschein gewinnt, entzieht sich unserer Kenntniss. Die Säulen wurden mit dem Querschnitt (Abbildung 7) in Längen von rund 19,2 m aus Winkelseisen und Platten in der Werkstatt hergestellt, die einzelnen Stücke stumpf aneinander gestossen und die ihrer Höhenlage nach mit den Mittellinien der wagerechten Quersteifen zusammenfallenden Stöße durch vier Bleche gedeckt (Abbildung 8). Die Deckbleche sind durch Verticalwinkel versteift, die gleichzeitig zum Anschluß der Längssteifen in den unteren Gefachen dienen; ausserdem sind an jedem Stofs vier wagerechte Versteifungswinkel an die inneren Säulenwände gelegt. Die Säulen sämtlicher Pfeiler haben von oben gerechnet in allen in gleicher Höhe liegenden Geschossen den gleichen Querschnitt; in den drei oberen Geschossen sind sie aus vier Winkelseisen von  $152 \times 102 \times 9,5$  mm und zwei Platten von  $610 \times 11$  mm mit 229 qcm

\* „Proceedings of the American Society of Civil Engineers“, November 1900 Seite 1068.

Querschnitt zusammengesetzt, in dem unteren Geschloß haben sie 263 qm Querschnitt mit Winkel und Platten von denselben Abmessungen, aber 11 und 12,7 mm Stärke statt 9,5 und 11 mm. Diese gleichartige Zusammensetzung aller Pfeiler hat ihre Anfertigung sehr erleichtert. Die eine Säule einer Säulenstellung ist fest mit dem Auflagerstein verbunden, während die andere auf einem Rollenlager ruht. Zur Befestigung dienen die vorhandenen Ankerbolzen, indem man

langen Rollen fassen (Abbildung 10). Die Diagonalen des Netzwerks zur Längsverbindung der beiden Säulenstellungen jedes Gerüstpfeilers (Abbildung 4) sind aus zwei durch Gitterwerk verbundenen  $\square$  Eisen von 203 mm Steghöhe hergestellt und mit Platten und Winkeln an die Säulen angeschlossen. Bei allen Diagonalen sind die  $\square$  Eisen in 254 mm Entfernung mit den Stegen einander zugekehrt angeordnet. Von zwei sich kreuzenden Diagonalen geht dann

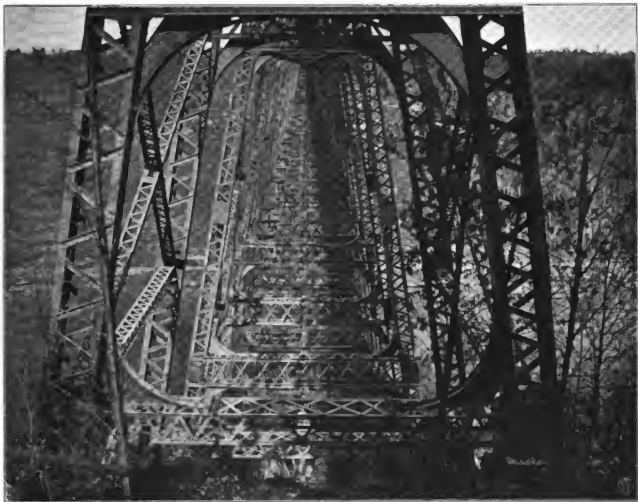


Abbildung 5. Kinzua-Viaduct, Durchblick durch die Pfeiler.

durch Füllstücke und Unterlageplatten alle Ungleichheiten in der Höhenlage des Mauerwerks beseitigte. Die  $1,04 \times 1,07$  m messende Auflagerplatte (Abbildung 9) hat zwei längliche Löcher für die Ankerbolzen und legt sich mit zwei gegen ihre Unterfläche vortretenden Leisten in entsprechende Rillen der Rollen. Zur Durchführung der Ankerbolzen durch das Rollenlager sind für jeden Ankerbolzen zwei lange Rollen durch vier kurze Rollen mit Zwischenraum ersetzt. Die kurzen Rollen ruhen an einem Ende mit Zapfen in Führungsleisten, die mit ihren gabelförmigen Enden in Rillen der benachbarten

die eine durch, die andere ist an der Kreuzungsstelle durchgeschnitten, und ihre beiden Enden sind durch Platten miteinander und mit der durchgehenden Diagonale verbunden (Abbildung 11). Die Quersteifen (Abbildung 6) sind förmliche Netzwerkträger bis 2,44 m Höhe mit Gurten aus  $\square$  Eisen und Diagonalen aus Winkeleisen. Die Gurte gehen von Aufsenkante zu Aufsenkante der Säulen durch und sind in wenig ausreichender Weise an die Winkel der Säulen genietet (Abbildung 12). Bei den höchsten Pfeilern sind die untersten Quersteifen durch eine in der Längsachse des Viaducts liegende Stiefe noch wieder

gegeneinander abgesteift; in die so gebildeten beiden wagerechten Felder sind gekreuzte Zugstangen von 31,5 mm Durchmesser gelegt, die mit Gelenkbolzen an die Längs- und Querstreifen zwischen den Säulen angeschlossen sind. Dieser wagerechte Verband ist hauptsächlich wegen der Aufstellung der Säulen eingelegt. Oben sind die Säulen durch zwei 2,7 m hohe Querbleche

Die Berechnungen waren für die senkrechten Lasten einfach, für die wagerechten Lasten hatte man es bei den Pfeilern mit statisch unbestimmten Constructionen zu thun, deren Berechnung verwickelter war. Es wurde nach den Sätzen der Formänderungsarbeit gerechnet, deren Grundgleichung in der Form  $A = \int \frac{M^2}{2EJ} dx = \text{Minimum}$

zur Anwendung kam, wo  $M$  das Moment der äußeren Kräfte,  $E$  den Elasticitätsmodul und  $J$  das Trägheitsmoment des fraglichen Constructionstheils bedeutet. Der für die Berechnung angenommene Belastungszug bestand aus zwei Locomotiven mit Wagen dahinter im Gewicht von rund 6000 kg/m (Abbildung 14).

Als Belastung wurden bei belasteter Brücke 146,5 kg/qm für die Blechträger und den Eisenbahnzug und 150 kg für 1 m Höhe einer Pfeilerstellung, bei unbelasteter Brücke 244 kg/qm für die Blechträger und 238 kg/m Höhe der Pfeilerstellung angenommen. Die in Rechnung gezogene Bremskraft betrug  $\frac{1}{3}$  von dem Gewicht des Lastenzuges, auch wurde mit einem Temperaturwechsel von 65,5° C. gerechnet. Die zulässigen Beanspruchungen wurden in der Weise festgesetzt, daß die nachfolgenden, in den allgemeinen Lieferungsbedingungen der Erie-Bahn für 1900 enthaltenen Beanspruchungen in der Regel um 25% erhöht wurden. In einigen der ungünstigsten Fälle, namentlich bei der größten Windbelastung liefs man 50% Erhöhung zu.

Abscheerung bei Niete und Schraubbolzen 422 kg/qcm. Lochleibungsdruck für Niete und Holzen 844 kg/qcm. Abscheerung bei Gelenkbolzen 527 kg/qcm. Biegung bei Gelenkbolzen 1054 kg/qcm. Abscheerung für Stehbleche 281 kg/qcm.

Für die anderen Constructionstheile wurde die zulässige Beanspruchung für 6,45 qcm wie folgt festgesetzt:

a) Wenn der Theil entweder nur auf Zug oder nur auf Druck beansprucht wird:

$$3629 \text{ kg} \left( 1 + \frac{\text{kleinste Kraft}}{\text{größte Kraft}} \right).$$

b) Wenn der Theil abwechselnd auf Zug oder Druck beansprucht wird und die größte Zugkraft größer ist als die größte Druckkraft:

$$3629 \text{ kg} \left( 1 + \frac{\text{größte Druckkraft}}{2 \times \text{größte Zugkraft}} \right).$$

c) Wenn abwechselnde Beanspruchung auf Zug und Druck stattfindet, aber die größte Zugkraft kleiner ist als die größte Druckkraft:

$$3629 \text{ kg} \left( 1 + \frac{\text{größte Zugkraft}}{2 \times \text{größte Druckkraft}} \right).$$

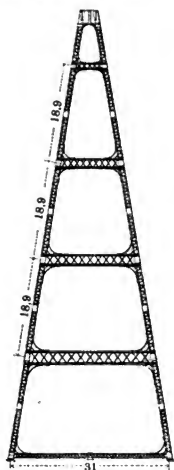


Abbildung 6.



Abbildung 7.

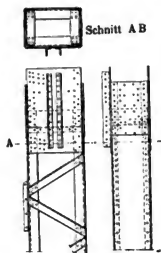


Abbildung 8.

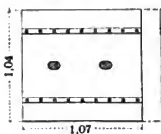


Abbildung 9.

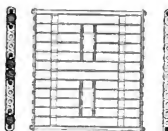
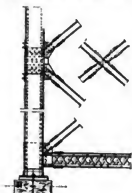


Abbildung 10.

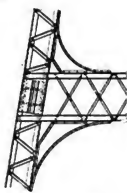
miteinander verbunden. Die beiden Reihen Hauptträger liegen in 2,74 m Abstand und sind als einfache Blechträger von 1,53 m und 1,98 m Höhe construiert. Während die kleineren, zu den Pfeilern gehörigen Träger alle fest an die oberen Querbleche der Pfeiler genietet sind, haben die längeren Zwischenträger theilweise an einem Ende bewegliche Auflager, wogegen sie im übrigen auch fest mit den Pfeiler-Querblechen verbunden sind. Die beweglichen Auflager liegen auf einem consolatartigen Vorsprung (Abbildung 13).

Die größten berechneten Spannungen sind für die zwischen den Pfeilern liegenden Ueberbanten 844 kg/qcm, für die Ueberbanten der Pfeiler 816 kg/qcm, für die Pfeiler selbst 984 kg/qcm. Für den zur Verwendung kommenden Stahl wurde vorgeschrieben:

Zugfestigkeit 3937 bis 4500 kg/qcm. Elastizitätsgrenze 58% der Zugfestigkeit. Dehnung 27%; Einschnürung 45%.



**Abbildung 11.**



**Abbildung 12.**

Die Ausführung des Viaductes wurde dadurch erleichtert, daß man — wie bereits angeführt — bei der Entwurfsbearbeitung auf die Herstellung genügende Rücksicht genommen hatte. Immerhin war das Zusammenbauen der einzelnen schweren Theile wegen der beträchtlichen Höhe, in der gearbeitet werden mußte, noch schwierig und gefährlich genug. Man war daher auch keinen Augenblick darüber im Zweifel, daß der Verkehr auf dem Viaduct während des Umbaus

und zwei Untergurten, auf denen eine Laufkatze mit einem Differentialfahrschenzug von einem Ende zum andern lief. An jedem Viaduktende wurde ferner eine bewegliche Aufstellungsbrücke hergerichtet, die aus zwei hölzernen Howeschenträgern von 63,4 m Länge, 4,88 m Höhe, 3,35 m Abstand und oberen Querverbindungen bestand, so daß sie unten offen war (Abbild. 15). Die Querverbindungen wurden auf den unteren Gurtungen an den Trägern und an  $\Delta$  förmige Quertträger von 1,83 m Höhe und 7,32 m Länge an jedem oberen Knotenpunkt gebildet, deren Untergurte

Abbildung 13.

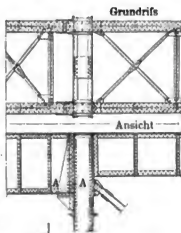


Abbildung 13.

gleichmäßig nach beiden Seiten vortraten. Diese Querträger waren mit den Obergurten der Hauptträger verkämmt und verbolzt; an ihre überstehenden Enden waren 1,83 m breite Laufstegs gehängt, deren Laufbohlen etwas über den unteren Trägergurten lagen. An die Mitten der Querträger war ein Geleis gehängt, auf dem zwei vierräderige Laufkatzen frei beweglich von einem Ende der Brücke zum andern liefen. Die Aufstellungsbrücke stand an jedem Ende auf zwei Rädern.

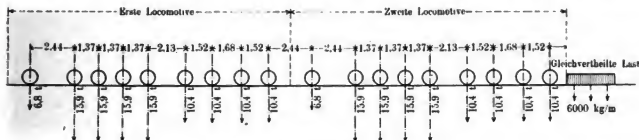



Abbildung 14.

eingestellt werden müsse, zumal eine Umleitung der Züge über eine andere Linie kaum auf Schwierigkeiten stoßen würde. Zur Aufstellung der Eisenconstruktion wurden die einzelnen Theile zunächst auf Lagerplätze an beiden Enden des Viaducts geschafft. Auf jedem Lagerplatz war ein Portalkrahn von 18,29 m Spannweite und 7,62 m lichter Höhe aufgestellt, der auf einem 61 m langen Geleise über dem Streckengeleise zum Viaduct lief, das zur Heranführung der Materialwagen diente. Der Portalkrahn bestand aus zwei Gerüstpfählen, die einen hölzernen Hoveschen Träger von  förmigem Querschnitt trugen, mit einem einzigen Obergurt

Ihre Spannweite war so bemessen, daßs sie zwei Viaductöffnungen mit einem zwischenliegenden Pfeiler überspannte. Man konnte also von der Brücke aus die Ueberbauten der beiden Öffnungen sowie den Zwischenpfeiler abbauen und durch die neue Construction ersetzen. Die Ueberbauten des alten Viaductes wurden auf Normalspurwagen geladen, die auf einem Geleis liefen, das in dem Laufgeleis von 3,35 m Spurweite der Anstellungsbücke lag. Dasselbe Geleis diente zum Herauschaffen der neuen Constructionstheile. Die Constructionsglieder der alten Pfeiler wurden einfach auf den Erdboden hinabgeworfen. Man begann mit der Aufstellung an beiden Enden

des Viaductes zu gleicher Zeit. Das vordere Ende einer Aufstellungsbrücke wurde auf den zweiten Mittelpfeiler vorgeschoben, während das hintere Ende auf dem Widerlager ruhte. Nun wurden der erste und zweite Ueberbau und der erste Mittelpfeiler beseitigt. Dann baute man den ersten neuen Pfeiler auf und legte den ersten neuen Ueberbau ein. Darauf schob man die Aufstellungsbrücke so weit vor, daß ihr vorderes Ende auf dem dritten Mittelpfeiler, das

aufser stande, eine Brücke zurückzuziehen. Um diese Schwierigkeit zu beseitigen, wurden zwei alte Träger in der Werkstatt zurechtgemacht und vorübergehend in die eine Oeffnung neben dem alten Mittelpfeiler eingebaut, worauf man die eine Aufstellungsbrücke zurückfahren konnte. Nun wurde die andere Aufstellungsbrücke vorgeschoben und der Viaduct fertig gemacht. Die auf dem Boden liegenden Constructionstheile der alten Pfeiler wurden mit Krähen hochgezogen und dann abgefahren.



Abbildung 15. Der neue Kinzua-Viaduct im Bau.

hintere Ende auf dem ersten neuen Mittelpfeiler ruhte, so daß der zweite alte Pfeiler und der dritte Ueberbau beseitigt, und der zweite neue Pfeiler sowie der zweite Ueberbau hergestellt werden konnten. Dieses wurde fortgesetzt (Abbildung 16), bis die beiden Aufstellungsbrücken in der Mitte zusammentrafen. Dann ruhte das vordere Ende jeder Aufstellungsbrücke auf dem letzten alten Mittelpfeiler, und auf jeder Seite des Mittelpfeilers fehlte der Ueberbau. Nun waren die Aufstellungsbrücken aber nicht so construiert, daß eine Endstütze beseitigt werden konnte, also eine Brücke auf zwei Stützen mit überhängendem Ende entstand. Man war also

Bei dieser Art der Aufstellung wurde also die Herstellung fester Gerüste ganz vermieden, man benutzte als Rüstungen vielmehr den alten Viaduct. Selbstverständlich waren für die Aufnahme der Niete fliegende Gerüste erforderlich, die man an die neuen Viaducttheile hing. Es waren jedoch dank der besonderen Anordnung der Construction nur wenig Feldniete zu schlagen und zwar hauptsächlich nur für die Stofsdeckung, den Anschluß der Diagonalen, der Querverbände und der Träger. Das Gesamtgewicht der neuen Eisenconstruction ist rund 3039 t, also trotz der vervollkommenen Constructionsweisen und des besseren Materials fast doppelt so groß als das

Gewicht des alten Viaductes. Die Aufstellung wurde mit einer durchschnittlichen Arbeiterzahl von 100 Mann in vier Monaten bewerkstelligt, trotzdem mehrere Arbeitseinstellungen und andere widrige Umstände hindernd in den Weg traten. Die größte Leistung war, daß man den höchsten Pfeiler mit zugehörigen Trägern und die beiden benachbarten Ueberbauten an einem Tage beiseitigte und die entsprechenden Theile der neuen Construction in sieben Tagen einbaute.

großen und ganzen muß diese neueste Leistung der amerikanischen Brückenbaukunst als eine durchaus tüchtige bezeichnet werden, wenn im einzelnen auch noch einige Ausstellungen zu machen sind. So erscheint beispielsweise die Weglassung der Querdiagonalen der Pfeiler nicht ausreichend begründet. Jeder Constructeur wird in erster Linie darnach trachten müssen, die einzelnen Theile eines Pfeilerbanes der hier vorkommenden Art möglichst nur in ihrer Längen-



Abbildung 16. Zusammentreffen der beiden Aufstellungsbrücken.

Am 25. September 1900 war die Aufstellung beendigt.\*

Wenn man den alten und neuen Kinzua-Viaduct miteinander vergleicht, wird man die bereits vor mehreren Jahren in „Stahl und Eisen“\*\* ausgesprochene Ansicht bestätigt finden, daß die Amerikaner sich mit ihren Banweisen den bei uns üblichen mehr näherten als wir uns den amerikanischen Banweisen, was mit der fortschreitenden Bebauung und industriellen Entwicklung Nordamerikas zusammenhängt. Im

richtung auf Zug oder Druck, nicht in der Querrichtung auf Biegung zu beanspruchen. Wenn man die Diagonalen aber fehlen läßt, wie es hier in der Querrichtung geschehen ist, so kann dies nur auf Kosten einer erheblichen Biegungsspannung in den übrigen Constructionstheilen geschehen, man erreicht also das Gegenteil von dem, was erstrebenswerth erscheint. Die Quersteifen können schon wegen ihres unzureichenden Anschlusses an die Säulen die Diagonalen nicht ersetzen. Auch die in die Ecken eingesetzten Kniestücke machen wegen ihrer geringen Abmessungen mehr den Eindruck von schmückendem Beiwerk als von Construction-

\* „The Engineering Record“ 1900, 1. December.

\*\* 1895, Nr. 11.



theilen, die große Seitenkräfte überleiten könnten. Wenn über derartige Mängel hinweggesehen wird, läßt sich vermuthlich wohl eine Ersparnis gegenüber der Construction mit Diagonalen herausrechnen. Es giebt ja andere Fälle, in denen man aus besonderen Gründen von der Anbringung von Diagonalen absehen muß, wie bei den Gerippen hoher eiserner Häuser amerikanischer Bauart. Hier ist es wegen der in den Wänden freizulassenden Oeffnungen häufig nicht möglich, Diagonalen in die von den Säulen und den Deckträgern gebildeten Felder einzuziehen.\* Ferner bildet auch jede Brücke mit unterliegender Fahrbahn und oberen Querverbindungen einen derartigen Rahmen ohne Diagonalen; hier treten die Biegungsspannungen besonders ungünstig an den Endportalen auf, was in der Regel zu sehr schweren Portalconstructionen geführt hat. Immer war aber der Grund für das Weglassen der Diagonalen der, daß man wegen der freizulassenden Lichtöffnung keine anbringen konnte. Dieser Grund fehlt aber bei den Pfeilern des Kinzua-Viaductes, uns will daher scheinen — sofern es nicht noch andere, von hier aus nicht zu übersehende Umstände gegeben hat, die für die Wahl der Construction wesentlich mitbestimmend gewesen sind —, als ob es doch zweckmäßig gewesen wäre, in der Querrichtung Diagonalen einzuziehen, wenn auch nur nach amerikanischer Weise Spauustangen mit Gelenkbolzenanschlüssen. Das bewegliche Lager der Pfeiler ist auf der von der herrschenden Windrichtung abgewendeten Seite — der Lee-seite — angebracht, aus welchen Gründen wird nicht angegeben. Bei Windbelastung wird daher das feste Auflager stark entlastet, das bewegliche zwar entsprechend belastet, aber der Widerstand gegen wagerechte Verschiebung wegen der

geringeren Reibung beim beweglichen Auflager erheblich vermindert. Da die Ankerbolzen des beweglichen Auflagers keine Seitenkräfte aufnehmen können, so entfallen fast die ganzen Seitenkräfte auf die Ankerbolzen im festen Lager, die kaum zu ihrer Aufnahme geeignet sind. Es wäre wohl besser gewesen, die beweglichen Auflager an der dem Winde zugekehrten Seite — der Luiseite — anzuordnen, um der Gefahr einer seitlichen Verschiebung der ganzen Construction bei unbelasteter Brücke mehr entgegenzuwirken. Nicht einwandfrei ist auch der Anschluß der Längsdiagonalen der Pfeiler, da die Anschlußniete in den Säulen auf Abreißen beansprucht werden.

Aus der Construction ist u. a. noch zu entnehmen, daß die Amerikaner in der Anwendung der Blechträger mit den Spannweiten jetzt weiter gehen als vor 20 Jahren, was zum Theil in den Fortschritten der Eisenerzeugung begründet ist. Die hier für Blechträger vorkommende Spannweite von 18,60 m bildet indessen noch lange nicht die obere Grenze, da man neuerdings bis 36,57 m Weite mit den Blechträgern geht. In Deutschland hat man bislang die Anwendung der Blechträger auf Weiten bis etwa 12 m beschränkt, fängt aber jetzt an, auch für größere Weiten Blechträger zu wählen. In Oesterreich ist dies schon seit einigen Jahren üblich. Den Amerikanern wird die Anwendung so großer Blechträger durch den Umstand erleichtert, daß die Eisenbahnen meistens auf ihre Beförderung eingerichtet sind.

Der neue Kinzua-Viaduct wurde nach den Plänen und unter Oberleitung des Chefingenieurs Chas. W. Buchholz der Erie-Eisenbahn-Gesellschaft durch die Elmira-Bridge-Gesellschaft ausgeführt. Wir sind dem Erbauer für die Ueberlassung von Unterlagen für die vorstehende Abhandlung zu besonderem Dank verpflichtet.

\* „Stahl und Eisen“ 1894 Nr. 7.

## Die Entwicklung des amerikanischen Schiffbaues im letzten Jahrzehnt.\*

Wie bekannt, ist durch den Staatssecretär des Reichs-Marine-Amtes eine Commission ins Leben gerufen worden, welche die Aufgabe hatte, die Lage des Schiffbaues nicht allein in Deutschland, sondern auch im Auslande zu untersuchen. Dieser Commission gehörte unter Anderen Herr

\* Vortrag, gehalten auf der dritten ordentlichen Hauptversammlung der Schiffbautechnischen Gesellschaft, von Tjard Schwarz, Kaiserl. Marine-Oberbaaurath.

Marine-Oberbaurath Schwarz an. Das Material, welches auf einer Studienreise nach Nord-Amerika gesammelt wurde, ist zum Theil in dem Vortrage über die Entwicklung des amerikanischen Schiffbaues niedergelegt.

Im einleitenden Theile dieses Vortrages gab der Redner einen kurzen Ueberblick über die Geschichte des amerikanischen Schiffbaues. Es lassen sich im wesentlichen drei Perioden unterscheiden, welche mit politischen Ereignissen im

Leben der Vereinigten Staaten im Zusammenhange stehen. Die erste Periode, gekennzeichnet durch einen ungemein intensiven Aufschwung des Holzschiffbaues und der Segelschifffahrt, reicht von der Unabhängigkeits-Erklärung Nordamerikas bis zum Bürgerkriege. Als hervorragende Bauten dieser Periode sind die berühmten Klipper zu nennen, große, schnelle Segelschiffe, welche besonders nach der Entdeckung des Goldes in Californien zu den Fahrten um Cap Horn benutzt wurden, und später bei dem Theetransport von China nach England eine große Rolle spielten. Um das Jahr 1850 herum war sogar der amerikanische Schiffbau mehr wie doppelt so groß, als derjenige Großbritanniens. Allein auf diese

und erst als der Congress beschlossen hatte, eine neue, den Verhältnissen entsprechende Kriegsflotte zu erbauen, hob sich der Schiffbau des Landes. Wie bei allen Ländern, so stellt man auch hier die Einwirkungen der gesteigerten Schiffbauhätigkeit auf die Entwicklung der Eisen- und Stahlindustrie des Landes. Helfend stand den Amerikanern der große Reichtum der Erz- und Kohlenlager zur Seite, und so konnte schon Anfang der 90er Jahre die Firma Cramp in Philadelphia den Bau der beiden Schnelldampfer „St. Louis“ und „St. Paul“ erfolgreich ausführen. Zu dieser Zeit hatte schon die dritte Periode eines neuen und bis zum heutigen Tage in fortwährend steigender Weise

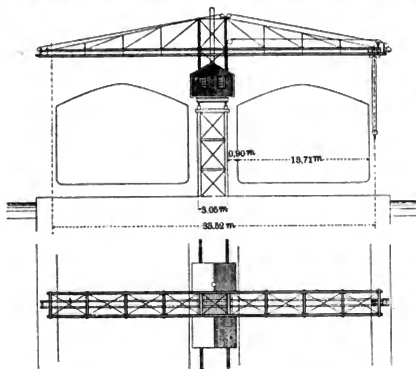


Abbildung 1. Elektrischer Cantilever-Krahn, Browns Patent.

Glanzperiode folgte die Zeit des schweren Rückganges, die sowohl dem amerikanischen Rhedereibetriebe, wie auch dem eigentlichen Schiffbau schweren Niedergang brachte. So sieht man beispielsweise im Jahre 1870, daß Großbritanniens den amerikanischen Schiffbau schon mit einer Jahreserzeugung von 391831 t übertraffen hatte, Amerika baute in diesem Jahre nur 276953 t! Von wesentlichem Einfluß auf diesen Rückgang war zweifellos der Umstand, daß der Eisen-schiffbau an Stelle des Holzschiffbaues getreten war, und daß England mit seiner großen Eisen- und Stahlindustrie dem amerikanischen Nebenbuhler, welcher in damaligen Zeiten wesentlich vom Holzreichtum seines Landes zehrte, den Vorrang abgelaufen hatte. Bis zum Ende der 80er Jahre war die Jahreserzeugung des amerikanischen Schiffbaues eine stetig abnehmende

sich entwickelnden Schiffbau- und Rhedereibetriebes eingesetzt. Nach dem spanisch-amerikanischen Kriege machten sich aber die Folgen der nunmehr von Amerika begonnenen Weltmachtpolitik auch im Schiffbau und der großartigen Ausdehnung des Verkehrs bemerkbar und es war begreiflich, daß ebenso, wie in anderen Ländern, ganz besonders in Amerika, das bedeutende zur Verfügung stehende Kapital des Landes diesem Industriezweige energisch sich zuwandte. Zahlreiche Werften, angelegt in größtem Umfang und ausgerüstet mit den modernsten Hilfsmitteln, sind entstanden, schon bestehende Werften wurden vergrößert und modernisiert. Ein Beispiel von der an dieser Stelle an den Tag gelegten Energie bietet die Werft von William R. Trigg in Richmond. Als im Jahre 1898 der Bau von verschiedenen Torpedo-

booten vergeben wurde, bewarb sich Trigg um den Bau dreier dieser Boote. Als er im November desselben Jahres den Zuschlag erhielt, stand von seiner Werft noch kein Schuppen. Er setzte daher die Boote in primitivster Weise auf Stapel und begann gleichzeitig mit dem Bau seiner Werft. Das Resultat war, daß er nicht nur die mit hohen Conventionalstrafen verbundene Lieferfrist einhielt, sondern auch die übrigen contractlichen Bedingungen anstandslos erfüllte.

Aehnliches berichtet Herr Schwarz über den Ausbau der Fore River Ship & Engine Co., die bis zum Jahre 1899 nur kleine Schlepper und Yachten gebaut hatte. In diesem und dem folgenden Jahre übernahm die Werft den Bau von zwei Torpedobooten, einem Kreuzer und schließlich eines 15 000-t-Panzerschiffs, während



gleichzeitig die zeitgemäße Vergrößerung des Werks in Angriff genommen wurde. Es würde zu weit führen, auf andere Beispiele ähnlicher

Werft-Anlagen geschaffen haben. Allerdings muß anerkannt werden, daß die Grundlagen des amerikanischen Schiffbaues günstige sind. Neben den

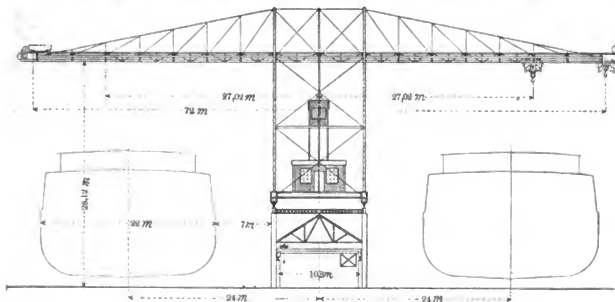


Abbildung 8.

Project für einen Hellingkran mit Schiffbau-Werkstatt von der Brown Hoisting Co., Cleveland.

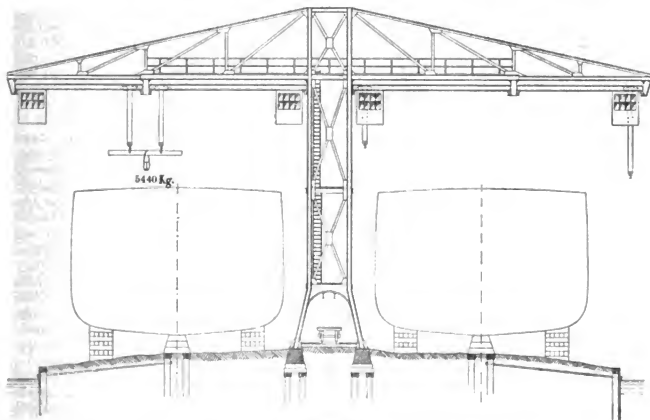


Abbildung 4.

Hellinggerüst mit Laufkranen für eine Seenwerft von der Wellmann-Seaver-Engineering Co., Cleveland.

energischer Gründungen einzugehen. Das Resultat ist jedenfalls, daß die Ver. Staaten sowohl an der Ost- wie an der Westküste hochbedeutende

brauchbaren Küsten am atlantischen und stillen Ocean bieten die zahlreichen Flußmündungen und im Innern des Landes die großen Seen

werthvolle Plätze zu Werftanlagen. Das weitausgedehnte Eisenbahnnetz und die äußerst billigen Frachtsätze für Schiffbaneisen ermöglichen den raschen und bequemen Transport der erforderlichen Materialien. Nur mit einigen, allerdings recht unangenehm empfundenen Uebelständen hat Amerika zu rechnen, das sind die hohen Arbeitslöhne und die großen Preis-Schwankungen am Eisenmarkt.\* Die Folgen der hohen Arbeitslöhne sucht man dadurch zu paralysiren, daß, soweit nur irgend möglich, der maschinelle Betrieb an die Stelle der Handarbeit gesetzt ist. Aus diesem Grunde ist auf fast allen Werften das pneumatische Werkzeug in weitestgehender Weise eingeführt. Hierdurch und

Desgleichen ein zweiter derartiger Krahn (Abbildung 2) für die Werft von William Cramp and Sons in Philadelphia. Die Kräne arbeiten mit hoher Laufgeschwindigkeit, 200 m i. d. Minute, und die Berichte über das Functioniren derselben lauten recht günstig. Ein größeres derartiges Krahnproject, mit zwischengebauter Schiffbauwerkstatt, zeigt Abbildung 3. Ein Hellinggerüst mit Laufkrähen für eine Seenwerft, ausgeführt von der Wellman-Seaver-Engineering Co. in Cleveland ist in Abbildung 4 wiedergegeben. Bei diesen Seenwerften ist es üblich, die Schiffe quer ablaufen zu lassen, man legt deshalb vielfach zwei Helgen auf einer Landzunge längsgerichtet an, so daß jedes der Schiffe nach

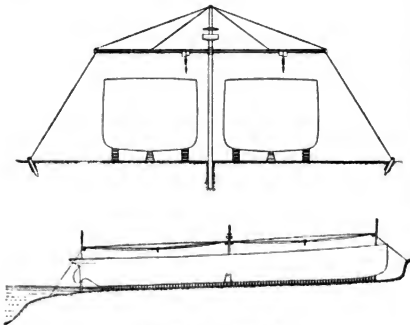


Abbildung 5. Drahtseilbahn  
auf der Eastern Shipbuilding Co., New London, Conn.

durch zweckmäßige Betriebsorganisationen ist es auf manchen Werften ermöglicht worden, thatsächlich täglich 60 t Material auf zwei Hellingen einzubauen und ein Schiff von etwa 6000 Br. Reg.-Tons und 2000 t Ablaufsgewicht in 2 bis 3 Monaten vom Stapel zu lassen. Naturgemäß sind die Transporteinrichtungen der amerikanischen Werften in sehr vollkommener Weise ausgebildet. Große Firmen, besonders die Brown-Hoisting Co. und die Wellman-Seaver-Engineering Co. richten ihre ganzen Anstrengungen fast ausschließlich auf den Bau derartiger Hellingkräne.

In Abbildung 1 ist ein solcher elektrischer Cantilverkrah nach Browns Patent für die American Shipbuilding Co. in Chicago dargestellt.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, Nr. 4: Amerikanischer und Europäischer Schiffbau.

seiner Fertigstellung auf seiner Seite querab zu Wasser gebracht werden kann. Abbildung 4 zeigt den Querschnitt durch eine derartige Anlage, zugleich mit Darstellung der erforderlichen Transporteinrichtungen. Es würde auch hier zu weit führen, die zahlreichen Kransysteme, welche Hr. Schwarz in seinem Vortrage darbot, wiederzugeben. Eines derselben sei nur noch erwähnt wegen seiner großen Einfachheit der Herstellung, es ist dies die Drahtseilbahn auf der Eastern Shipbuilding Co. in New London (Abbildung 5). Zwischen den beiden Fahrzeugen sind drei Masten vorn, mitten und hinten aufgestellt, während an den Quersarmen, gewissermaßen den Raen, die Drahtseile zu Materialtransport entlang laufen. Interessant sind ferner die großen Hellingbedachungen. Wie schon seit langen Jahren in vielen nordischen

Ländern, in Rußland fast ausnahmslos, hat man auch in Amerika und nenerdings in Deutschland und England Hellingbedachungen ausgeführt, damit auf diese Weise der Bau eines Schiffes möglichst geschützt gegen Witterungseinflüsse vor sich gehen kann. Selbstverständlich befindet sich die Einrichtung zum Materialtransport unter dem Dach angebracht. Abbildung 6 zeigt eine derartige Hellingbedachung mit Laufkrah, der Fore River Werft in Quincy. In Gänden ist man sogar noch einen Schritt weiter gegangen und hat auch das Ausrüstungsbassin für Schiffe überdacht.

Zum Schluß sprach der Vortragende seine Ansichten über die Zukunftsbestrebungen des amerikanischen Schiffbaues aus. Dieselben gehen einestheils dahin, eine Massenfabrication von Schiffen allmählich einzuführen, sodann durch Angliederung von Walzwerken den Schwankungen

des Eisenpreises zu entgehen, und schließlich durch Vereinigung mehrerer großer Werke zu einem einzigen großen Complex, Gesellschaften zu bilden, welche sowohl eine Zusammenlegung des gesamten kaufmännischen und technischen

Werkt dauernd einen Specialtyp baut und hierdurch concurrenzfähiger wird. In diesem Sinne haben sich im Frühjahr 1901 sechs große Werften mit einem Capital von 300 Millionen Mark vereinigt. Hr. Schwarz schloß seinen

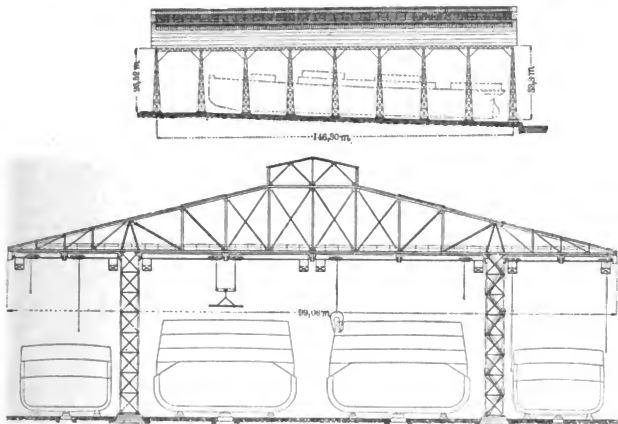


Abbildung 6. Helling-Bedachung mit Laufkränen der Fore River Werft in Quincy.

Betriebes ermöglichen als auch gleichzeitig der Specialisirung der Einzelwerke dadurch dienen sollen, daß von der Centrale aus die übernommenen Arbeiten je nach ihrer Art an die Einzelwerke abgegeben werden, so daß jede

äußerst interessanten Vortrag mit dem Hinweise, daß der amerikanische Schiffbau mit dem europäischen ganz sicherlich in einen ersten und erfolgreichen Wettbewerb werde eintreten können.

Professor Oswald Flamm.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Thomas- oder Martin-Proceß.

In Heft 23 vom 1. December vorigen Jahres giebt O. Thiel eine ausführliche Abhandlung über den Bertrand-Thiel-Proceß in einem Vergleich zu dem Thomas-Verfahren; er schließt mit den Worten: „Die Zukunft gehört zweifellos dem Martin-Proceß.“

Wenn man diesen Ausspruch auch als richtig bezeichnen kann, so wäre es doch empfehlenswerth, ihn nicht vollständig in dieser Form an-

zunehmen, sondern dahin abzuändern, daß, wenn es gelingt, in dem Martin-Ofen die Verarbeitung des flüssigen Roheisens durchzuführen, die Zukunft zweifellos dem Martin-Proceß gehört. Die Bestrebungen, die Erzeugungskosten des Martin-Processes zu vermindern, stützen sich auf die directe Verarbeitung des flüssigen Roheisens aus dem Hochofen in Verbindung mit einer der Con-junctur entsprechenden Verarbeitung von Alt-

eisen. Je mehr ein Proceß die Mitverarbeitung von Alteisen ausschließt, desto geringer ist die Aussicht auf seine universale Anwendung. „Das Stahlwerk der Zukunft“ wird folgenden Anforderungen genügen müssen: 1. der Herstellung erstklassiger Qualitäten; 2. der Möglichkeit der Verarbeitung eines jeden Roheisens; 3. der Möglichkeit des Schrottzusatzes in beliebiger procentualer Höhe.

Bis jetzt ist noch kein Verfahren gefunden, welches allen diesen fundamentalen Forderungen genügt: der Thomas- und der combinirte (Witkowitz) Proceß, die Verfahren Daelen-Pszczolka, Bertrand-Thiel & Talbot setzen ganz bestimmte Bedingungen voraus: Thomas und Witkowitz beanspruchen ein Specialroheisen, Daelen-Pszczolka genügend heißen Hochofenwind, Bertrand-Thiel hochprocentige Erze mit niedrigem Kieselsäuregehalt, Talbot beschränkt seinen Proceß auf die Herstellung gewöhnlicher Flußeisensorten. Die Bestrebungen aller Roheisenfrischproceßesuchen die Reaktionsfähigkeit des Roheisenbades gegen oxydierende Körper durch die Erhöhung der Badtemperatur zu vergrößern. Die Reaktionsfähigkeit des Roheisenbades ist eine Function der Temperatur, d. h. je höher die Temperatur des Bades ist, desto rascher und intensiver wird die Entkohlung des Bades vor sich gehen. Bei dem Bessemer-Proceß geschieht die Erhöhung der Temperatur durch die Verbrennung des Siliciums bei dem Beginn des Blases, bei dem Bertrand-Thiel-Proceß durch die Ueberhitzung des Roheisens in einem zweiten Martin-Ofen, bei dem Verfahren Daelen-Pszczolka durch Ueberblasen mit heißem Hochofenwind, bei dem Talbot-Proceß durch Mischen des flüssigen Roheisens mit einem Stahlbad. — Erst, nachdem die Temperatur des Bades auf eine gewisse Höhe gebracht ist, beginnt durch die Einführung von Sauerstoff in Form von Luft oder Erzen die eigentliche Entkohlung.

Auf welchem Wege wird nun das Bad am schnellsten auf die notwendige Temperatur gebracht und die Entkohlung durchgeführt? Die Antwort lautet: „Durch den Bessemer- und den

Talbot-Proceß.“ Der Bessemer-Proceß in Verbindung mit dem Martin-Ofen scheidet aus bereits angeführtem Grunde — die Nothwendigkeit eines Specialroheisens — aus. Zu unserer Betrachtung bleibt also nur der Talbot-Proceß bezw. der kippbare Martin-Ofen übrig. Bei dem näheren Studium des Talbot-Proceßes in seinen einzelnen Phasen des Chargenganges finden wir, daß die Entkohlung des Roheisens in einer raschen und intensiven Weise durchgeführt wird. Die Kohlenoxydentwicklung ist bei dem Erzzusatz eine so starke, daß die Einführung von Generatorgas vermindert werden kann. Ein Ofen mit 60 t Fassungsraum eliminirt den Kohlenstoff einer flüssigen 20 t-Roheisencharge von 3,5 % auf 0,25 % in der kurzen Zeit von 1 bis 1½ Stunden. Der kippbare Martin-Ofen ist also ein vorzüglicher Frischapparat. Die Herstellung eines vorgefrischten Materials von 0,5 bis 1 % Kohlenstoff könnte in noch kürzerer Zeit durchgeführt werden. Die Production an vorgefrischtem Material würde in 24 Stunden etwa 420 t betragen. Um diese 420 t mit einer gewünschten Menge Schrott (z. B. für 20 t vorgefrischtes Material 10 t Schrott) auf Qualitätsmaterial zu verarbeiten, wären je nach dem Marktpreise des Alteisens 2 bis 8 feststehende Martin-Oefen zu 30 t Chargenwicht nothwendig. Die Tageserzeugung würde etwa 580 t betragen.

Der kippbare Martin-Ofen ist heute ein mit zufriedenstellender Sicherheit arbeitender Apparat, dessen Betriebssicherheit sich noch erhöhen wird, wenn ihm die Aufgabe zufällt, den eigentlichen Martin-Proceß nur theilweise durchzuführen, seine Functionen sich nicht auf das Fertigmachen der Charge ausdehnen, sondern nur auf eine partielle Entkohlung des Bades beschränkt bleiben. Ein solcher Apparat verliert alsdann eigentlich den Charakter eines Martin-Ofens. Wir werden in ihm einen dem Roheisenmischer ähnlichen Apparat sehen, der sich von demselben nur dadurch unterscheidet, daß er mit einer Regenerativfeuerung versehen ist.

Groszenbaum.

Karl Stobraun.

## Das Prämiensystem bei der Arbeitslöhnung.

In der Specialausgabe des „Engineering Magazine“, die sich ausschließlich mit der Werkleitung befaßt, bespricht H. M. Norris das „Prämiensystem“. Da durch einen Vertrag zwischen der Amerikanischen Metal Trade Association und dem Internationalen Gewerkeverein der Maschinenarbeiter vom 18. Mai 1901 für alle amerikanischen Maschinenfabriken der Neun-

stundentag eingeführt sei\* und zwar bei gleicher Löhnung wie früher beim Zehnstandentag, so sei die Frage zu lösen, wie in neun Stunden ungefähr dasselbe geleistet werden könne, wie

\* Trifft nicht zu. Der Vertrag ist nie zustande gekommen und der Neunstunden-Tag auch durch den letzten großen Streik nur ausnahmsweise erzielt worden.

Red.

früher in zehn Stunden. Norris nennt diese Frage ein Problem von beängstigender Wichtigkeit, und er findet seine Lösung in der Einführung eines neuen Stimulus für die Arbeiter. Der Führer des Gewerkevereins, O'Connell, meint zwar, daß der amerikanische Durchschnittsarbeiter der „Sporen“ nicht bedürfe, aber er hält doch die Zeit für gekommen, daß ein Anreiz „nicht von Schaden“ sei.\*

Den nothwendigen Stimulus nun findet Norris im Prämiensystem gegeben, für das er geradezu begeistert ist. Er sagt von ihm: „Das System verstehen, heißt es annehmen, nicht als das Beste unter den Schlechten, sondern als das Beste unter den Besten. Wer es einmal eingeführt hat, wird es nie wieder aufgeben.“

Der „Erfinder“ des Systems, Halsey, schildert sein Wesen wie folgt: „Das Prämiensystem ist nichts Anderes, als die Anwendung von Methoden für die Production, die für den Verkauf schon lange in Uebung waren. Der Gebrauch, einem Verkäufer außer seinem Gehalt auch noch eine Commission zu zahlen, ist nichts Anderes, als unser Prämiensystem, und die Analogie ist vollkommen, wenn man erwartet, daß er für sein Gehalt ein gewisses Minimum von Waaren im Jahre verkauft, während die Commission eine Belohnung für den Mehrverkauf ist. Unter dem Prämiensystem wird der Arbeiter für den Tag bezahlt, und für seinen Tagelohn wird von ihm erwartet, daß er ein gewisses Minimum producirt, während er für die Mehrproduction eine Prämie erhält. Der Betrag der Prämie berechnet sich nach der Mehrproduction und er ist geringer im Verhältniß als die Rate des Tagelohnes. Angenommen z. B., ein Arbeiter erhält drei Dollars für den Arbeitstag von zehn Stunden und er producirt im Tag ein gewisses Stück. Die Lohnkosten dieses Stückes betragen offenbar drei Dollars. Nun sagt unter dem Prämiensystem der Fabricant zum Arbeiter: „Wenn Du die Arbeitszeit, die Du auf dieses Stück verwendest, reducirst, so will ich Dir für jede Stunde, die Du früher fertig bist, eine Prämie von zehn Cents zahlen.“ Wenn der Arbeiter nun das Stück eine Stunde früher fertig bekommt, so ist das erste Ergebnis für den Fabricanten eine Ersparnis von 30 Cents für diese Stunde, wo-

gegen er dem Arbeiter für die Stunde, die er nicht arbeitet, eine Prämie von 10 Cents zahlt, wodurch der Fabricant einen Nettogewinn von 20 Cent erhält und der Arbeiter eine Netto-lohnerhöhung von 10 Cents. Wäre die Prämie 15 Cents gewesen, so würde das Ergebnis der einen gesparten Stunde für den Fabricanten eine Ersparnis von 15 Cents und für den Arbeiter eine Lohnerhöhung im selben Betrag bedeuten. Das Ergebnis jener Ersparnis wird daher zwischen den beiden getheilt und im Verhältniß begrenzt durch das Verhältniß, welches zwischen der Lohnrate und der Prämienrate besteht. Es ist indessen offenbar, daß der Gewinn des Fabricanten dabei nicht stehen bleibt. Der Gewinn, den man der vermehrten Förderung aus einer gegebenen Anlage verdankt, muß noch zu dem unmittelbaren Bargewinn hinzugezählt werden und im Falle großer und kostspieliger Anlagen wird der Gewinn, der sich aus der vermehrten Förderung ergibt, den Gewinn aus der Lohnersparnis bei weitem übertreffen.

Das Prämiensystem spielt im gewissen Sinne die Differenz zwischen Zeitlohn und Stücklohn. Unter dem Zeitlohnsystem kommt jede Vermehrung der Production durch den Arbeiter lediglich dem Fabricanten zu gute. Der Arbeiter erhält nichts für seine Anstrengungen, bis in unbestimmter Zukunft er durch Verdienst, Zureden, Schmeichelei, Streik oder durch alle vier zusammen eine kleine Lohnerhöhung erhält. Unter dem Accordlohnsystem kommt die Vermehrung der Erzeugung, wenn der Stückpreis einmal festgesetzt ist, lediglich dem Arbeiter zu gute, bis sein Lohn eine solche Höhe erreicht hat, daß die Stückpreise herabgesetzt werden.“

An einem praktischen Beispiel aus seinem Betrieb zeigt Norris nun, daß beim Prämiensystem auf ein gewisses Stück Arbeit und zwar bei drei Operationen, Stoßen, Hobeln und Bohren,  $64\frac{1}{2}$  Stunden gespart wurden. Wenn nun diese Ersparnis unter dem Zeitlohn erfolgt wäre, so würde der unmittelbare Bargewinn Norris zugeflossen sein und zwar wenn man für Stoßen 24 Cents Stundenlohn, für Hobeln 26 Cents und für Bohren 22 Cents ansetzt, insgesamt 8,82  $\text{fl}$ . Wenn auf der anderen Seite die Ersparnis unter dem Accordlohnsystem erfolgt wäre, so würde nach den im Werk festgesetzten Stückpreisen ein Gewinn von 5,94  $\text{fl}$  einzig und allein in die Tasche des Arbeiters geflossen sein. Unter dem Prämiensystem floß der bare Gewinn von 8,82  $\text{fl}$  zu gleichen Theilen mit 4,41  $\text{fl}$  in die Tasche des Arbeiters und des Fabricanten.

Die Zeitersparnis an diesem Stück Arbeit verhält sich nach Norris wie 70 zu 100, und in einer beigefügten Tabelle, die dem praktischen Betrieb entnommen ist, zeigt er, daß diese Ersparnisse keineswegs außergewöhnliche sind. Aus derselben ergibt sich, daß einer seiner

\* In dem Bericht, den O'Connell der im Juli d. J. stattgehabten Versammlung der International Association in Toronto vorlegte, wird die Fortsetzung der Gegnerschaft gegen das Prämiensystem als selbstmörderisch bezeichnet. Wenigstens  $\frac{2}{3}$  der Streitigkeiten mit den Maschinenfabriken seien, so heißt es dort, über Stücklohn und Prämiensystem ausgebrochen; wenn man einerseits auch in 114 Werkstätten mit 2800 Maschinenbauern seine Einführung verhütet habe, so sei es andererseits in 49 Werkstätten mit 3653 Maschinenbauern erfolgreich eingeführt worden. O'Connell hält die Aufrechterhaltung weiteren Widerstandes für selbstmörderisch für die Gewerkschaft. Red.



Arbeiter in 1770 Stunden fortdauernder Arbeit unter dem Prämiensystem so viel schaffte, wie unter dem früheren Lohnsystem in 2500 Stunden; das bedeutet ein Verhältniß wie 70,8 zu 100. Der Arbeiter verdiente in dieser Zeit eine Prämie von 94,93 Dollars, aber im Verhältniß zu der producirten Menge betrug die Lohnausgabe für das Werk für diese Zeit nur 555 Dollars gegen 650 Dollars unter dem alten System. Norris sagt von dieser Tabelle: „Alles in Allem ist dieselbe ein ausgezeichnetes Beispiel für das, was man von dem Prämiensystem erwarten kann. Sie zeigt die Arbeit eines und desselben Mannes an derselben Maschine unter genau denselben Arbeitsbedingungen.“ Im Durchschnitt hat dieser Arbeiter unter dem Prämiensystem  $5\frac{1}{3}$  Cents für die Stunde mehr verdient, als unter dem alten System. Welchen Effect diese Arbeitszeitersparnisse auf den Nutzen des Fabricanten hatten, ist nicht so leicht zu beantworten. Er weiß nur, daß er an barem Gelde  $650 - 555 = 95$  Dollars an Lohn bei diesem Arbeiter sparte. Setzt man nun die Generalunkosten auf 20 Cents für die Stunde, so wurde sein Gewinn augenscheinlich vergrößert durch eine weitere Ersparnis von 0,20 (2500 - 1770) Dollars = 146 Dollars. Aber man darf dabei nicht stehen bleiben, sondern es ist auch noch der schnellere Umschlag des Kapitals in Erwägung zu ziehen, und Norris stellt hierüber folgende Berechnung auf: Angenommen, die 2500 Stunden stellen die Zeit dar, die früher nöthig war, um eine vollständige Maschine zu bauen, deren Material 500 Dollars kostet. Angenommen ferner, daß der Verkaufspreis der Maschine 1980 Dollars ist und daß der Lohn und die Generalunkosten 26 bzw. 20 Cents betragen. Unter diesem Verhältniß stellt sich der Nutzen wie folgt dar:  $1980 \text{ \$} - [2500 (26 \text{ Cts.} + 20 \text{ Cts.}) + 500 \text{ \$}] = 330 \text{ \$}$  oder  $330 \text{ \$} : 2500 = 13,2 \text{ Cts. f. d. Stunde}$ . Wird die Maschine aber in 1770 Stunden unter dem Prämiensystem angefertigt, so gestaltet sich der Gewinn wie folgt:  $1980 \text{ \$} [1770 (26 \text{ Cts.} + 20 \text{ Cts.}) + 13 \text{ Cts.} (2500 - 1770) + 500 \text{ \$}] = 570,90 \text{ \$}$  oder  $32,25 \text{ Cts. f. d. Stunde}$ , das ist 19,5 Cts. f. d. Stunde mehr, als unter dem Zeitlohnsystem.

Auf dieser Grundlage, so führt Norris aus, ergibt eine Zeitreduction um die Hälfte eine Vermehrung des Nutzens von 30 bis 35 Cents f. d. Stunde je nach dem Lohnsatze des Arbeiters. Angenommen, der Kostenpreis und der Verkaufspreis eines Stückes Arbeit, zu dessen Herstellung 60 Stunden erforderlich sind, seien gleich, so ergibt

die Zeitverkürzung um die Hälfte, wenn sie durch einen 20 Cents die Stunde verdienenden Arbeiter erzielt wird, unter dem Prämiensystem einen Fabricationsmehrgewinn von 30 Cents für die Stunde. Von einem 30 Cents die Stunde verdienenden Arbeiter erzielt, ergibt die gleiche Zeitreduction einen Gewinn von 35 Cents die Stunde. Hierüber hat Norris die folgende Tabelle aufgestellt:

Arbeitszeit	Lohnsatz in Cents					
	20	22	24	26	28	30
60	0000	0000	0000	0000	0000	0000
54	3333	0344	0355	0366	0377	0388
48	0750	0775	0800	0825	0850	0875
42	1286	1328	1371	1414	1457	1500
36	2000	2067	2133	2200	2267	2333
30	3000	3100	3200	3300	3400	3500

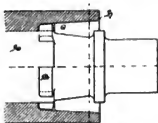
Die Tabelle zeigt, wie der Nutzen des Fabricanten unter dem Prämiensystem bei verschiedenen Lohnsätzen wächst, indem die auf das Stück verwandte Arbeitszeit von 60 auf 30 Stunden reducirt wird.

Denjenigen Werken, welche zum Prämiensystem übergehen wollen, rath der Erfinder des Systems Halsey, im Anfang eher die Prämien zu klein als zu groß zu nehmen, denn wenn sie sich als zu klein herausstellten, könnten sie immer erhöht werden, würden sie aber im Anfang zu groß genommen, so sei es außerordentlich schwierig, ohne das Vertrauen der Arbeiter auf das System aufs Spiel zu setzen, dieselben zu reduciren. Man solle sich erinnern, daß bei einem großen Theile der Arbeit in der Maschinenfabrication eine vermehrte Production sehr wenig vermehrte Arbeit von seiten des Arbeiters erfordere, daß vielmehr zu diesem Zwecke der Arbeiter mehr seinen Verstand als seine Muskeln anzustrengen habe, oder mit anderen Worten, daß er nur die Maschine und nicht sich selbst zu überanstrengen brauche. Norris schließt sich dieser Meinung für den Durchschnittsarbeiter und das Durchschnittswerk an. Das Prämiensystem ist in Amerika unumkehr seit 16 Jahren eingeführt. Nach amerikanischen Anschauungen entspricht es sowohl den Bedürfnissen des Arbeiters wie des Fabricanten, indem es dem ersteren einen hohen Tagelohn und dem Fabricanten verminderte Productionskosten sichert. Norris bemerkt schließlich, daß die Einführung des Systems jedesmal bei den Arbeitern auf Mißtrauen gestoßen sei, das aber stets verschwunden sei, nachdem es eine Zeit lang seine Wirksamkeit entfaltet habe.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Deutsche Reichspatente.

**Kl. 7a, Nr. 122 933**, vom 17. October 1900. Carl Schürmann in Düsseldorf. *Hohlwalze*.



Bei schweren, mit Stofß verbundenen Antrieben, z. B. bei Blechwalzwerken, kann ein Verdrehen der inneren Achse gegen den Hohlkörper stattfinden, wenn beim Warmwalzen der Hohlkörper erhitzt wird und sich von der Achse löst. Dieser Uebelstand wird ge-

mäßs vorliegender Erfindung dadurch vermieden, daß die innere Achse *A* mit zahnartigen Vorsprüngen *B* versehen ist, die in Vorsprünge *C* des Hohlkörpers *H* eingreifen.

**Kl. 24a, Nr. 122 925**, vom 14. August 1900. Gustav Schneider in Schöneberg-Berlin und Gerhard Dertz in Cassel. *Feuerung mit Unterbeschickung*.

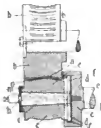


Unterhalb des unter den Rosten *a* und *b* befindlichen Kumpfes *c* der Feuerung ist ein Kasten *e* mit auf und ab bewegbarem Kolben *f* um Welle *h* drehbar angeordnet. In der einen Lage dient er bei gesenktem Kolben zur Aufnahme von Feuerungsmaterial,

wobei er mit einer gewölbten Platte *i* den Rumpf *c* abschließt, während er in der anderen (gezeichneten) Lage durch Heben des Kolbens *f* die Einführung des eingefüllten Brennstoffes von unten in die Feuerung *d* ermöglicht.

**Kl. 7e, Nr. 122 941**, vom 19. August 1900. Landecker & Albert in Nürnberg. *Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung zweitheiliger Riemscheiben aus Blech*.

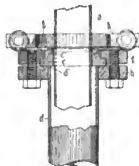
Um den Riemscheiben aus Blech die größtmögliche Stabilität zu geben, wird der die eine Kranzhälfte bildende Blechstreifen *a* durch Walzen ballig gepreßt und gleichzeitig mit einer Anzahl von nach den Seiten hin in eine cylindrische Fläche auslaufenden Wulsten versehen; dann wird ein gepreßtes mit Nabe und Versteifungsrippen ausgestattetes Verbindungsstück *p* mit den umgebördelten Enden der Kranzhälfte verbunden. Das Auswalzen der Blechstreifen erfolgt



hälfte bildende Blechstreifen *a* durch Walzen ballig gepreßt und gleichzeitig mit einer Anzahl von nach den Seiten hin in eine cylindrische Fläche auslaufenden Wulsten versehen; dann wird ein gepreßtes mit Nabe und Versteifungsrippen ausgestattetes Verbindungsstück *p* mit den umgebördelten Enden der Kranzhälfte verbunden. Das Auswalzen der Blechstreifen erfolgt

zwischen zwei profilierten Walzen *b* und *c*, von denen die eine (*c*) aus vier Theilen besteht (in der Zeichnung sind davon zwei *c* zu sehen) und, um ein leichtes Abnehmen des Werkstückes zu ermöglichen, auseinandergenommen werden kann. Sämmtliche Theile legen sich mit Bunden *d* in eine Ringnuth *f* der Walzenachse *a* ein und werden durch eine in dem hohlen konischen Dorn *i* befindliche Schraube *h* mittels einer Scheibe *m* zusammengehalten.

**Kl. 7b, Nr. 122 934**, vom 8. Februar 1900. Carl Friedrich Göhmann in Dresden-Kaditz. *Vorrichtung zur Befestigung schmiedeeiserner, ringförmiger Scheiben auf schmiedeeisernen, gezogenen Röhren ohne Löthung*.

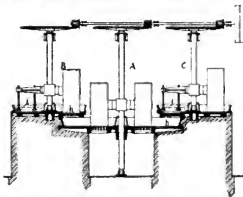


Die Befestigung der ringförmigen Scheiben *b* auf dem schmiedeeisernen Rohre *a* zur Herstellung von Rippenheizkörpern erfolgt ohne Löthung durch Stauchung des Materials der Scheiben gegen das Rohr *a*. Die auf letzteres aufgeschobene Scheibe *b* wird durch eine Schelle *k* in Lage gehalten und nahe dem Rohre *a*

durch einen Stempel *c* durch Drücken oder Stofsen bearbeitet. Der Stempel ist mittels der Ringe *g* und *h* auf dem röhrenförmigen Stempelträger *d* auswechselbar befestigt und besitzt eine vordere abgerundete Kante *e*, die das Material der Scheiben beim Aufschlagen des Stempels gegen das Rohr *a* preßt und beide Theile fest miteinander verbindet.

**Kl. 50c, Nr. 122 980**, vom 20. Januar 1901. Th. Groke in Merseburg. *Mehrfacher Kollergang*.

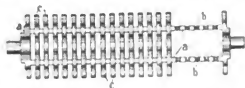
Um den Kollergang *A* mit ganz oder theilweise durchbrochener Mahlbahn sind mehrere Kollergänge *B* und *C* derart angeordnet, daß sie mit dem durchbrochenen Theile *h* ihrer Mahlbahn in den mittleren Kollergang *A* hineinarbeiten. Es sollen hierdurch die Uebelstände der mehrfachen Kollergänge mit über-



einander stehenden Tellern (zu große Höhe), sowie der Kollergänge mit mehreren concentrisch nebeneinander liegenden Mahlbahnen (Klumpenbildung) beseitigt werden. Die Roste *h* der äußeren Kollergänge sind etwas tiefer gelegt als der undurchbrochene Theil ihrer Mahlbahnen. Hierdurch wird von den Schabern *i* viel Material nach dem Roste *h* hingeschafft und demgemäß an dieser Stelle auch viel Material durch den Rost gedrückt.

**Kl. 24 f, Nr. 122 720**, vom 31. Mai 1900. Henry Truesdell in Toronto (Canada). *Roststabe*.

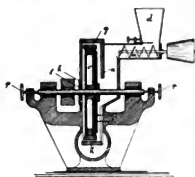
Der Roststab besteht aus einem rechteckigen Rahmen *a* mit in den Längsseiten vorgesehenen Ausschnitten *b*, in welche leicht auswechselbare, die



eigentliche Rostfläche bildende und mit Keilen versehene Querrippen *c* mittels entsprechender Ausschnitte unverrückbar eingesetzt werden. Die Querrippen sind der Abnutzung hauptsächlich unterworfen, sie können leicht herausgenommen und durch neue Rippen ersetzt werden.

**Kl. 24 b, Nr. 122 810**, vom 13. März 1900. Max Wagner in Berlin. *Kohlenstaubfeuerung*.

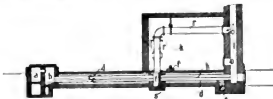
Bei dieser Feuerung werden die Kohlenstücke zunächst durch Schlagleisten gemahlen und dann erst durch einen Ventilator, dem Luft in abgemessenen Mengen zugeführt wird, mit Luft gemischt und in die Feuerung befördert.



In dem Gehäuse *a*, dessen eine Wand mit Leisten besetzt ist, befindet sich die gleichfalls mit answechselbaren Schlagleisten *c* und *g* versehene Scheibe *b*, unter der sich ein Sieb *h* befindet, und mit der ein Ventilator *o* verbunden ist. Die durch Schnecke *m* aus Trichter *d* in die Mühle beförderte Kohle wird durch die Schlagleisten der Scheibe *b* zu Staub zerkleinert, der von den Leisten *g* erfasst, in dem Gehäuse *a* gleichmäßig mit der durch den Ventilator *o* angesaugten Luft gemischt und durch das Sieb *h* in die Feuerung befördert wird. Die Menge der angesaugten Luft, welche durch Öffnungen *k* eintritt, lässt sich durch Verschieben der Scheibe *l* mittels der beiden Stell-schrauben *p* während des Betriebes regulieren.

**Kl. 24 a, Nr. 122 808**, vom 4. Februar 1900. Ernst Schmatolla in Berlin. *Wärmespeicheranlage*.

Die heißen Verbrennungsprodukte der beiden Tiegelfeuerungen *a* und *b* ziehen durch Chamottrohre *c*

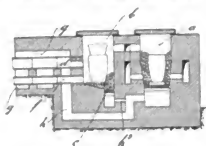


und Eisenrohre *h* zum Kamin *l*, während die Verbrennungsluft durch Kanal *e* eintritt und durch Kanal *d* und *d*<sub>1</sub> in erhitztem Zustande in die Feuerungen *a* und *b* gelangt. Diese Einrichtung ist bekannt. Gegenstand des Patentes ist die Anordnung einer Trockenkammer *k* über den Eisenrohren *h*, die durch die Abhitze gleichfalls beheizt werden soll. Demgemäß ist

zwischen den Rohren *c* und *h* ein Zwischenraum *f* vorgesehen, der durch Deckel *f*<sub>1</sub> abgeschlossen werden kann; in diesem Falle ziehen die Feuergase durch Rohre *h* direct in den Kamin *l*, hingegen bei geöffnetem Deckel *f*<sub>1</sub> und vorgeseztem Schieber *a* zum größten Theil durch die Trockenkammer *k* und aus dieser durch Öffnungen *o* in den Kamin. Um Rauchbelastungen in der Kammer *k* zu verhüten, kann Raum *f* durch Rohre *r*, die dann die Wärmeübertragung vermitteln, mit dem Kamin *l* verbunden werden.

**Kl. 24 a, Nr. 122 807**, vom 18. Januar 1900, Zusatz zu Nr. 118 468 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, S. 888). Ernst Schmatolla in Berlin. *Feuerungsanlage für Tiegelöfen*.

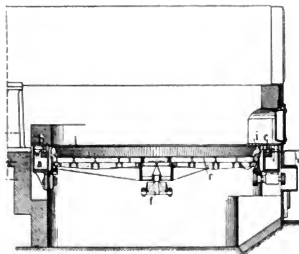
Der Boden der Seccndärkammer *b* ist ganz oder theilweise als Rost *c* ausgebildet. Durch den dort angefüllten Brennstoff, der aus dem Kanal *h* vor-



gewärmte Verbrennungsluft angeführt erhält, wird besonders der Boden des zweiten Tiegels beheizt, dessen oberer Theil durch die aus dem Primärschacht *a* entweichenden Feuergase beheizt wird. Die Abgase der Hilfsfeuerung ziehen hauptsächlich durch Rohr *f*, die der Hauptfeuerung *a* durch Rohr *d* zum Schornstein, wobei sie ihre Hitze an die durch Raum *g* angesaugte Verbrennungsluft abgeben.

**Kl. 24 a, Nr. 122 718**, vom 28. März 1900. Charles Groll in Roubaix (Département du Nord, Frankr.). *Feuerung mit Drehrast*.

Der um die senkrechte Achse *f* drehbare Rost *r* ist ringum von einem Umfangskanal *a* umgeben, welcher mit Platten *b* und *c* abgedeckt ist, und durch

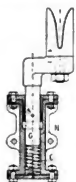


welchen die für die Feuerung benötigte Luft eingeführt wird, die sowohl durch die schrägen Roststäbe *i* als auch die wagerechte Rostfläche in die Feuerung gelangt. Zur besseren Kühlung des Umfangskanals *a* sowie der Platten *b* und *c* ist in ersterem eine umlaufende Wasserrinne *e* vorgesehen, in welche die Platten *b* und *c* mit Rippen *n* hineinreichen.

**Kl. 24a, Nr. 122719**, vom 28. August 1900. W. Staby in Ludwigshafen. *Vorrichtung zur Raucherbrennung bei Feuerungen, bei denen Luft mittels Strahlgebläses eingeführt wird.*



Vor dem eigentlichen Düsengehäuse *a*, durch welchen Frischluft in den Feuerungsraum zur Verbrennung des Rauches eingeblasen wird, ist ein aus zwei Theilen *b* und *c* bestehender Mantel vorgelagert. Beim Einblasen der Frischluft durch Rohr *a* werden die Rauchgase bei *c* und *c* angesaugt und so innig mit der Secundärluft gemischt, welche letztere wiederum durch die heißen Rauchgase stark erhitzt wird und eine vollständige Verbrennung derselben bewirkt.



**Kl. 20a, Nr. 122817**, vom 4. November 1900. Ernst Heckel in St. Johann a. d. Saar. *Mitnehmer für maschinelle Streckenförderungen.*

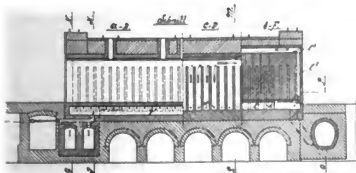
Um den Mitnehmer wirksamer schmieren und vor Verschmutzung schützen zu können, ist die Mitnehmerstange *G* in einem geschlossenen Gehäuse angeordnet, welches auch den keilförmigen Stelling *S* und die Schraubenfeder *C* zur Zuführung der Mitnehmergabel aufnimmt.

**Kl. 1a, Nr. 122833**, vom 19. Januar 1901. Schüchtermann & Kremer in Dortmund. *Einrichtung zur gleichmäßigen Vertheilung der Kohle in Trockenthürmen.*

Die von den Setzmaschinen kommenden Kohlen gelangen mittels eines Wasserstromes durch die Rinne *a* gegen die nun eine senkrechte Achse drehbar angeordneten Schaufeln *b*, wodurch die letzteren in Drehung versetzt werden. Durch die Drehung der Schaufeln wird dann die Kohlenrube über den tellerförmigen Boden *c*, welcher mitrotirt, nach der Peripherie weggeschlendert und in dem ganzen Trockenthurm vertheilt.

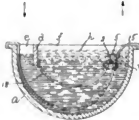


An der Außenseite des rotirenden Tellers oder Tisches *c* ist noch ein Siebzyliner *d* angebracht, durch welchen die Kohlenrube hindurchgeschlendert wird, um eine gleichmäßige Ablagerung der Kohle im ganzen Trockenthurm zu erzielen.



**Kl. 48b, Nr. 122837**, vom 21. August 1900. New Process Coating Co. in Boston. *Vorrichtung zum Verzinken langgestreckter Gegenstände.*

In dem Kessel *a*, der über einem Bleibade ein Zinkbad *b* enthält, ist eine Scheidewand *d* so angeordnet, daß ihre untere Kante bis in das Bleibad hinabreicht. An der Wand *d* sind Führungen 18 und am Behälter *a* Führungen 15 vorgesehen, an denen ein bodenloser Kasten 2, 3 befestigt ist. Letzterer reicht mit seiner unteren Kante bis in das Bleibad hinein, während er mit seiner oberen sich noch unter der Oberfläche des Zinkbades befindet. Derselbe hat den Zweck, die Berührungsstelle zwischen Zink und Blei an der Austrittsstelle des verzinkten Gegenstandes möglichst einzuschränken. Die Gegenstände werden durch die Abtheilung *e* zuerst in das Bleibad eingeführt und gelangen zwischen den Führungen 15 und 18 in den bodenlosen Kasten. Hier kommen sie mit dem Zink in Berührung, wobei etwa zwischen Zink und Blei vorhandene Schlacke durch den Auftrieb der Gegenstände aus dem engen Durchgang *f* nach oben getrieben und in den mittleren Raum *g* befördert wird.



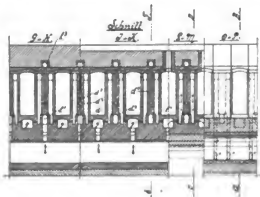
**Kl. 5a, Nr. 123009**, vom 8. Januar 1901 Simon Zabka in Idaweihe-Ellguth, O. S. *Vorrichtung zur Gewinnung von unter Wasser erbohrtem Gut.*

Auf der Bohrerspindel *a* sitzt ein unten offener Behälter *d* lose auf, der sich beim Anbohren des Bodens über den Bohrer *b* hebt und beim Herausziehen desselben sich wieder über ihn und das von den Gewindengängen *b* getragene erbohrte Gut stülpt, so daß dieses mit dem Bohrer hochgehoben werden kann.



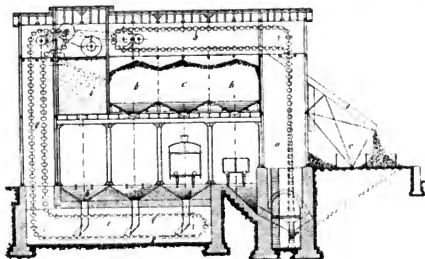
**Kl. 10a, Nr. 122790**, vom 2. Juli 1899. Heinrich Koppers in Carnap bei Essen, Ruhr. *Liegender Koksofen mit getrennter Zufuhr von Heizgas und Verbrennungsluft und ohne Zugumkehr im Ofen.*

Jeder Heizzug, der durch eine Düse *d*, aus dem unter der Kammersohle gelegenen Gaskanal *g* Gas zugeführt erhält, besitzt zwei Luftdüsen, von denen die eine *d* nahe der Sohle in der Nähe des Eingangs der Gasdüse *d* ausmündet, während die andere *d* oberhalb der ersteren, etwa auf halber Höhe des Heizzuges sich befindet und durch eine senkrechte Pfeife *h*, mit dem wagerechten oberen Luftkanal *h* in Verbindung steht, der selbst wieder durch einen senkrechten, mit Schieber regulirbaren Zug *h* nach dem unteren Luftkanal *h* hin verbunden ist.



**Kl. 81e, Nr. 122 684**, vom 1. October 1898.  
Friedrich Correll in Nenstadt a. Haardt.  
*Eisenbahnkohlungsstation unter Mithbenutzung des Lagerplatzes.*

Die Kohle wird mittels einer Förderkette *a* von der Aufgabestelle nach der Aufbewahrstelle unter Zwischenschaltung eines Sammelbehälters *b* gebracht. Ferner sieht die den Lagerplatz *c* bestreichenden Rutschen *d* in dem Kohlenbehälter unmittelbar unter der Kette *a* angebracht, so daß die Kohle beim Befördern von einer Stelle des Lagerplatzes *c* zu einer anderen nicht durch die Kohlenbehälter *b* zu gehen braucht. Der Lagerplatz selbst besteht aus einzelnen Flächen,



welche durch freie Transporttaschen unterbrochen sind, die nach dem von der Förderkette *a* durchlaufenen Längskanal *e* führen.

Bei dieser Bauart können bei großer Aufnahme-fähigkeit des Lagerplatzes sämtliche Stellen desselben be- und entladen, und die Kohlen unter Umgehung des Vorrathsbehälters *b* von jedem Wagen bzw. jeder Stelle des Lagerplatzes nach jeder beliebigen anderen Stelle befördert werden. Der Behälter *b* steht quer zu den Geleisen und besitzt einen Querkanal *f* mit Förderkette *g*, welche die in Trichter *h* zwischen den Geleisen abgegebene Asche u. s. w. in den Behälter *i* schafft, während die Locomotive gleichzeitig, ohne ihren Standort verändern zu brauchen, aus dem Behälter *b* mit Kohle versehen wird.

**Kl. 7f, Nr. 120 993**, vom 18. December 1897.  
Julius Raffloer und Otte Struwe in Düsseldorf.  
*Verfahren zur Herstellung von Pfugscharen.*

Aus einem Werkstück, welches das Volumen zweier Schare enthält, werden zwei nebeneinander liegende Schare in Matrizen derartig ausgewalzt, daß sie in der Mitte zusammenhängen und ein symmetrisches Werkstück bilden, welches, nachdem es in der Mitte der Länge nach zerschnitten worden ist, zwei in ihren Dimensionen vollendete Schare ergibt. Ein möglichst symmetrisches Arbeitsstück zu erzielen, wird dasselbe so ausgewalzt, daß die Schneiden der beiden Schare der Länge nach aneinander stoßen, und daß die Ober- und Unterseiten der Schare umgekehrt zu einander liegen.

**Kl. 7b, Nr. 122 213**, vom 23. October 1900, Zusatz zu Nr. 108 783 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1900 S. 816).  
Eschweiler Eisenwalzwerk, Act.-Ges. in Eschweiler.  
*Vorrichtung zur Herstellung geschweißter Gasröhren.*

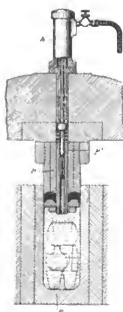
Die Einrichtung, gemäß vorstehendem Patent Nr. 122 762, ist dahin verbessert, daß der elastische

Dorn *p* selbstthätig durch das Werkstück in den Trichter *c* eingeführt wird und ihn auch wieder nach beendeter Arbeit verläßt, so daß der Trichter zur Aufnahme eines neuen Arbeitsstückes bereit ist. Der Dorn ist auf einem Winkelhebel *d* befestigt, der an seinem anderen Ende mit einer gabelförmigen Verlängerung *f* und einem verstellbaren Gegengewicht *i* versehen ist. In der Gabel *f* gleitet auf Rolle *h* das aufwärtsgegebene Ende eines zweiten Winkelhebels *g*, welcher unterhalb des Hebels *d* gleichfalls in einem Vorsprung der Laschen *b* bei *n* drehbar gelagert ist und mit seiner Nase *o* durch eine Öffnung *e* in den Trichter *c* dicht vor der Schweissstelle hineinragt.

Vor dem Einführen des zusammenzuschweißenden Blechstreifens hält das Gegengewicht *i* den Dorn *p* tragenden



Hebelarm *d* so hoch, daß der Dorn sich außerhalb des Trichters befindet. Tritt jedoch der Blechstreifen in den Trichter ein, so stößt er mit seinen Kanten gegen die Nase *o* und drückt sie in *e* hinein. Durch diese Bewegung hebt die Rolle *h* den Arm *f* an und bewegt dadurch den Dorn *p* in den Trichter hinein. Sobald das fertige Rohr den Trichter verläßt, hört der Druck auf die Nase *o* auf und das Gegengewicht *i* führt den Hebel *d* und den Dorn *p* in ihre Anfangsstellung wieder zurück.



**Kl. 49e, Nr. 122 971**, vom 3. December 1899. Gesellschaft für Huberpresse, C. Huber & Co. in Karlsruhe i. B.  
*Verfahren und Vorrichtung zum Formen und Vereinigen hohler und flacher Metallkörper mittels hochgespannter Druckflüssigkeit.*

Von der bekannten That-sache ausgehend, daß beim Formen, Umformen und Vereinigen hohler und flacher Metallkörper mittels hochgespannter Druckflüssigkeit die beste Wirkung durch einen kurzen Stoß oder Schlag auf das Druckmedium erzielt wird, werden auf das in dem Druckgefäß *r* durch den hydraulischen Kolben *p* auf einen sehr hohen Druck — etwa 6000 Atm. — gebrachte Wasser mittels des kleinen mit dem Luftdruckhammer *h* verbundenen Kolbens *p* kurze aber kräftige Stöße ausgeübt. Der Druck des hochgespannten Wassers wird hierdurch in kurzen Intervallen noch wesentlich gesteigert und dessen Wirkung auf die Werkstücke beschleunigt und vervollkommenet.

Patente der Ver. Staaten Amerikas.

**Nr. 662513.** Richard G. Wood in Allegheny, P. a. V. St. a. *Verfahren zum Walzen von Blechen.*  
Die Figur giebt die Uebersicht einer Walzwerk-  
anlage nach der Arbeitsweise des Erfinders, deren  
wesentliche Neuerung darin besteht, den Input nach  
dem Anwärmen in dem Reversirwalzwerk *a* sofort auf  
die volle Blechbreite (z. B. 24 bis 36 Zoll engl.)  
und 2 bis 4 Zoll Dicke auszuwalzen und die Streckung  
unter Beibehaltung der ursprünglichen Breite stets  
in der Länge vorzunehmen. Die 2- bis 4 zölligen Platten  
werden ohne erneutes Anwärmen in der Schere *b*  
geschnitten, in dem continüirlichen Walzwerk *c* auf  
 $\frac{1}{4}$  Zoll gestreckt, in der Schere *d* in Stücke von  
etwa 4 Fuß geschnitten, in zwei Strahlen *ee'* auf an  
Krahnen *ff'* hängende Gabeln gefahren, auf welchen  
sie sich zu 5 bis 7 übereinander ablegen. Die so  
erzielten Pakete werden durch die Krähne unter  
Drehung um 90°, also mit der Längseite quer in die  
Anwärmpfanne *g* eingeschoben. Der Ofen kann also



ziemlich kurz sein. Die Kräne  $k$   $k'$  bringen die Pakete, Schmalsteile querstehend, unter die Pressen  $l$   $l'$ . Die Prefestische sind mit seitlich angelegten Klappen versehen, welche mechanisch aufwärts geklappt werden und dabei so an die Blechkanten stoßen, daß die Bleche jedes Paketes in genau einander überdeckende Lage gebracht werden. Durch die Presse wird darauf jedes Paket zusammengedrückt. Nun werden die Pakete, Schmalsteile voran, bei  $m$  und  $m'$  gewalzt, bei  $n$  und  $n'$  geschnitten, in Bleche zerlegt, durch die Kräne  $o$   $o'$  längsgerichtet in Paketen von 30 bis 50 Stück auf  $p$  abgelegt. Die Pakete gehen auf der Förderkettenbahn  $h$  nach Förderlärchen  $q$   $q'$  u. s. w., auf diesen längsliegend unter Pressen  $r$   $r'$  u. s. w. (mit Klappen zum Ausrichten wie bei den Pressen  $l$   $l'$ ), darauf durch Runden Anwärmanäle  $a$ , nach Doppelung durch Walzwerke  $t$ , Anwärmanöfen  $u$ , Walzwerke  $v$ , Kühlen  $w$ , Scheere  $x$ .  $y$  ist ein Kaltwalzwerk,  $z$  die zugehörige Scheere.

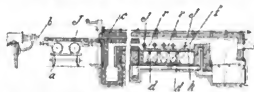
**Nr. 661549.** Frank E. Parks in Homestead, Pa., V. St. A. *Verfahren zur Herstellung blasenfreier Stahlnaots.*

Erfinder giebt in die Form, in welche der fertige Stahl aus dem Ofen, oder Converter oder Tiegel gegossen werden soll, etwas gepulvertes Calciumcarbid (etwa 0,15 pro Tausend Stahl). Er findet, dafs hierdurch der Stahl bernhtigt wird, und dafs die so erhaltenen lagots dichte Kpfe ohne Hhlungen und Kanle zeigen.

**Nr. 662610.** Johan O. E. Trotz in Worcester, Mass., V. St. A. *Anwärmeröfen für Stahlingots.*

Die auf dem Geleise *a* herangefahrenen und wie üblich durch eine Stoßvorrichtung *b* in den Ofen *c* eingeschobenen Ingots *z* werden im Ofen nicht wie sonst durch Erfassen mittels durch seitliche Öffnungen eingeführte Zangen gewendet und seitwärts, sondern durch die auf wassergekühlten Achsen *d* angeordneten hohlen und ebenfalls wassergekühlten Scheiben *r*, deren Seitenkanten das Auflager für die Ingots bilden. Die

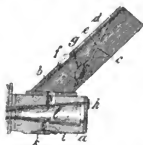
Scheiben reichen durch entsprechende Aussparungen in der Sohle *h* in den Ofenraum. Ihre Achsen stehen durch Zahradgetriebe untereinander und mit einer maschinell angetriebenen Welle nebst Ausrückvorrichtung in Verbindung. Erhalten sämtliche Scheiben gleichzeitig eine Drehung nach rechts, bis die in der Figur schräg stehenden Seitenkanten wagerecht bzw.



senkrecht gerichtet sind, so wird jeder Ingot von der rechts davon liegenden Scheibe so mitgeführt, daß er schließlich oben auf der wagerechten Kante liegt. Nach einiger Zeit bringt ihn eine weitere Teildrehung der Scheiben in denselben Sinne wie vorher weiter nach rechts in die Kantenstellung u. s. w., bis der inzwischen fertig gewärnte Ingot bei f entnommen wird.

Nr. 663 177. George B. Klink in Tacoma, Wash., V. St. A. *Düse für Gebläseöfen.*

Die Erfindung verfolgt den Zweck, die Ansaugleitung von Öfenanlagen (nach dem Abstellen des Windes) in der der Form benachbarten Zuleitung b zu verhindern. Zu diesem Zweck ist die viereckige Windleitung b durch ein auf Rippen c ruhendes, bei d angelinktes Klappenventil e abgeschlossen, während die Düse a mit der Außenluft durch Öffnung f in Verbindung steht. Wird der Wind angestellt, so hebt er die Ventilklappe e an, so daß der darauf befestigte Kopf g die Öffnung f verschließt. h ist ein Schauloch. Sollte Schlacke in die Düse eintreten, so fällt sie auf die verbrennliche Scheibe i, welche durch den aufklappbaren Rahmen k gegen die äußere Mündung des Kanals l gedrückt wird. Das Geräusch des entweichenden Windes benachrichtigt den Wärter.



Nr. 663205. John E. Willis in Lincoln, Boyd and Jacob Hill in Pueblo, Colo., V. St. A. Dase für Gebläseöfen.

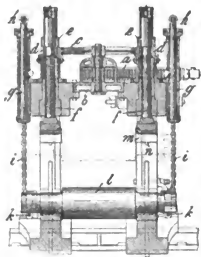
Die Erfindung verfolgt denselben Zweck wie die Patentschrift 963 177 zu Grunde liegende mit anderen Mitteln. Sowohl der Eintritt *a* als der Austritt *b* für den durch *c* zugeleiteten Wind sind durch um Achsen *d* bzw. *e* drehbare Klappenventile geschlossen, wenn der Wind abgestellt oder unter eine gewisse Stärke her untergegrungen ist, so daß Ofengase weder in die Düse noch aus dieser in die Windleitung kommen können. Beim Anstellen des Windes wird die



Klappe *a* gehoben. Außerhalb der Form ist auf der Achse *d* ein Gewichtshebel und ein Zahnsegment angebracht, welches mit einem gleichen auf der Achse *a* angeordneten in Eingriff stellt. Gleichzeitig mit Klappe *a* öffnet sich demnach auch *b*. *f* ist ein Stopfen, der durch etwa in die Form eindringende Schlacke beiseite gedrückt wird. *g* eine für den Fall zu benutzende Öffnung, daß sich Schlacke in der Form festgesetzt hat und das Spiel der Ventile stört.

**Nr. 661470.** Joseph Fawell in Pittsburg und Joseph E. Schwab in Duquesne, Pa., V. St. A. *Walzwerk.*

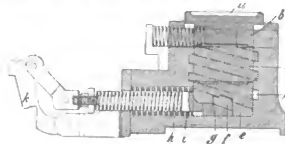
Die Erfindung besteht in einer besonderen Vorrichtung, um das Auswechseln der Walzen zu erleichtern. Zahnstange *a*, Zahnräder *b*, *c*, letztere in Eingriff mit Zahnteilungen *d* an den Gehäusen *e*, in welchen die Einstellschrauben *f* mit Feder und Nuth



geführt sind, bilden den Mechanismus zum Einstellen der Walzen. Unabhängig davon sind am Walzen gerüst hydraulische Kolben angeordnet, welche mittels Querschiebern *h*, Ketten *i*, Joche *k* die Walze *l* nach Öffnung der Lagergehäusen zu heben vermögen. Die Auswechselung geschieht in der Weise, dass nach Anheben von *l* in die punktirtete Lage ein auf einen Rollwagen gelegtes Schienengeleise etwa von links her durch die Fenster des Walzengerüsts eingeführt und geeignet unterlegt wird. Auf dem Geleise läuft ein weiterer Rollwagen, auf den die Walze niedergelassen und mit dem doppelten Rollwagen weggeführt wird, nachdem die Lagerstellen *m* durch Vorsteckbolzen *n* in angehobener Stellung gesichert sind. In ähnlicher Weise wird beim Ausheben der zweiten Walze und beim Einsetzen der neuen Walzen verfahren.

**Nr. 662445.** Cornelius Kuhlwind in Knoxville, Pa., V. St. A. *Lager für Walzen.*

Die Vorrichtung hat wie die in der Patentschrift 661017 (vergl. *Stahl und Eisen* 1901 S. 1373) beschriebene den Zweck, eine nachgiebige Lagerung der Walze zu bewirken, welche ausreicht, sobald der Walzendruck, welcher von oben nach unten auf die Platte *a* wirkend auftritt, eine gefährdrohende Höhe erreicht. *a* ist rechteckig und in einer rechteckigen Anspannung des Lagers gegen Drehung gehalten. Der



untere cylindrische Theil *b* lastet auf der Schraube *c*, und bestrebt sich, dieselbe unter Drehung abwärts zu bewegen. Unter der Schraube befinden sich Keile *d* und *e*, gegeneinander durch ein lose in *c* sitzendes Stück *f* verriegelt, unter *f* das Gleitstück *g*. Um abwärts gehen zu können, muß die Schraube *c* zunächst durch *d* das Stück *f* abwärts und durch dieses das Gleitstück *g* nach auswärts drücken, entgegen der Wirkung der Feder *h*. Danach fällt *f* nieder und der Keil *e* kann ebenfalls seitwärts nach außen und

zwar entgegen der Feder *i* ausweichen. Durch Niederdrücken des Hebels *k* von Hand kann das Lager willkürlich auch bei geringerem Druck zum Ausweichen gebracht werden.

**Nr. 662916.** Joseph Daschbach in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Halten von Rundenstaben während des Walzens.*

Die Walzen *a* und *b* haben drei Kaliber; nach jedem Durchgang wird der Rundenstab *c* über die obere Walze hinweg auf den Zuführungstisch *d* zurückgebracht und nach Drehung um 90° durch das nächste Kaliber geschickt. Hierbei war es schwierig, den mittels Zangen von Hand gehaltenen Rundenstab gegen Drehung gesichert den Walzen so zuzuführen, daß stets der Grat von dem vorhergehenden Walzvorgang zu oberst und unterst lag. Auch konnte man die Walzwerke für Flacheisen und dergl. hierfür nicht gebrauchen, da der Zuführungstisch im Wege



war. Diese Uebelstände zu vermeiden, ist hier ein auf Stangen *e* gleitendes Querhaupt *f* angeordnet, welches eine Zange trägt, deren Backen sich bei der Stellung *l* des Hebels *g* um den Stab *c* schließen und denselben gegen Drehung sichern. Wird der Stab in die Walzen hineingezogen, so folgt *f* mit, bis der Hebel *g* bei *II* an den Anschlag *h* stößt und die Zange öffnet. Die Führungsstangen sind von Rahmen *i* gehalten, welche auf Gleitbahnen *k* seitlich verschiebbar sind, so daß die Zange in Linie mit den verschiedenen Kalibern gebracht werden kann.

In der Patentschrift 662917 wird eine ähnliche Vorrichtung beschrieben, bei welcher der Rundstab zwar mittels Zange von Hand gegen Drehung während des Walzens gesichert wird, die Zange aber auf einem zwischen den Führungsschienen *e* gleitenden Wagen ruht, der so gestaltet ist, daß die Zange während der Bewegung des Wagens mit keinem der feststehenden Theile der Vorrichtung in Berührung kommen kann.

**Nr. 663701.** Ambrose Monell in Pittsburg und Rees James in Munhall, Pa., V. St. A. *Herstellung von Herdstahl.*

Die Erfinder verbessern das in der Patentschrift 652226 beschriebene Verfahren (vergl. *Stahl und Eisen* 1901 S. 828), nach welchem Kalk und Eisenerz in einem basisch ausgefütterten Herdofen zunächst bis Weißgluth erhitzt und dann die Charge flüssigen Roh-eisens aufgegossen wurde. Es tritt eine energische Reaction ein, während welcher Phosphor und Silicium rasch in die Schlacke gehen und der Kohlenstoff zum großen Theil verbrannt wird, was durch fortgesetztes Entfernen der Schlacke unterstützt wird. Nachdem der größte Theil der Schlacke entfernt ist, wird die Temperatur gesteigert und die Entkohlung beendet. Nimmt man statt Eisenerz nach vorliegender Erfindung den bei den Walzwerken oder Anwärmlöfen fallenden Sinter (100 Roheisen, 25 Sinter, 6 bis 7 Kalk), so wird die Reaction so beschleunigt, daß nach etwa 30 Minuten die Entphosphorung beendet und der Kohlenstoff auf 1,25 bis 2% gebracht ist. Nach fortgesetzter Entfernung von insgesamt etwa 80% der Schlacke wird die Temperatur rasch gesteigert und während etwa 4 Stunden, nöthigenfalls unter weiterem Zusatz von Sinter, die Oxydation beendet. Vortheile der Verwendung des Hammerschlages sind: lebhaftere und daher raschere Reaction, geringer Gehalt an Phosphor, Schonung der Herdsohle.

# Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat November 1901	
		Werke (Firmen)	Erzeugung Tonnen.
<b>Puddel- Roheisen und Spiegel- eisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	18	21 174
	Siegerland . . . . .	20	35 360
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	11	26 761
	Schlesien und Pommern . . . . .	1	1 152
	Königreich Sachsen . . . . .	1	1 130
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	830
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	6	14 279
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	58	100 686
	Puddelroheisen Sa. . . . .	62	98 137
	(im Octbr. 1901 . . . . . (im Novbr. 1900 . . . . .	61	134 742)
<b>Bessemer- Roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	3	25 224
	Siegerland . . . . .	2	949
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	1	2 634
	Schlesien und Pommern . . . . .	1	3 930
	Hannover und Braunschweig . . . . .	7	32 737
	Bessemerroheisen Sa. . . . .	6	33 490
	(im Octbr. 1901 . . . . . (im Novbr. 1900 . . . . .	8	44 294)
<b>Thomas- Roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	12	145 701
	Siegerland . . . . .	1	340
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	3	15 708
	Schlesien und Pommern . . . . .	1	17 936
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	7 010
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	17	182 177
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	35	368 872
	Thomasroheisen Sa. . . . .	34	381 399
	(im Octbr. 1901 . . . . . (im Novbr. 1900 . . . . .	34	399 446)
<b>Gießerei- Roheisen und Gußwaaren I. Schmelzung.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	13	53 640
	Siegerland . . . . .	3	11 101
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	8	14 567
	Schlesien und Pommern . . . . .	1	347
	Königreich Sachsen . . . . .	2	3 868
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	3 274
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	9	38 274
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	38	125 061
	Gießereiroheisen Sa. . . . .	38	132 111)
	(im Octbr. 1901 . . . . . (im Novbr. 1900 . . . . .	42	131 536)
	Zusammenstellung:		
	Puddelroheisen und Spiegeleisen . . . . .	—	100 686
	Bessemerroheisen . . . . .	—	32 737
	Thomasroheisen . . . . .	—	368 872
	Gießereiroheisen . . . . .	—	125 061
	Erzeugung im November 1901 . . . . .	—	627 356
	Erzeugung im October 1901 . . . . .	—	645 127
	Erzeugung im November 1900 . . . . .	—	710 018
	Erzeugung vom 1. Januar bis 30. November 1901 . . . . .	—	7 144 342
	Erzeugung vom 1. Januar bis 30. November 1900 . . . . .	—	7 702 052
	Erzeugung der Bezirke:	Novbr. 1901 Tonnen.	Vom 1. Jan. bis 30. Novbr. 1901 Tonnen.
	Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen . . . . .	245 739	2 762 473
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	47 750	584 134
	Schlesien und Pommern . . . . .	59 660	699 039
	Königreich Sachsen . . . . .	1 499	20 942
	Hannover und Braunschweig . . . . .	26 864	314 797
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	11 114	103 372
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	234 730	2 659 585
	Sa. Deutsches Reich	627 356	7 144 342



## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Eisenhütte Oberschlesien.

(Hauptversammlung am 1. December 1901 in Gleiwitz.)

Die „Eisenhütte Oberschlesien“ hielt am 1. December 1901 im Theater- und Concerthanse zu Gleiwitz ihre Hauptversammlung ab. Zu Punkt 1 der Tagesordnung „Geschäftliche Mittheilungen“ ergriff zunächst der Vorsitzende, Hr. Generaldirector Niede, das Wort:

M. H. Im Namen des Vorstandes eröffne ich die heutige Hauptversammlung und begrüße Sie auf das beste. Zuvörderst sprechen wir unsere Freude darüber aus, wiederum eine so große Anzahl werthgeschätzter Gäste unter uns zu sehen, darunter Vertreter der staatlichen und städtischen Behörden. Ich heiße Sie alle von ganzem Herzen und mit Ehrerbietung willkommen.

Dafs die heutige Versammlung wieder so zahlreich besucht ist, trotz verschiedener Veranstaltungen, die heute im Revire stattfinden, durch die viele unserer Mitglieder abgehalten werden, constatiere ich hiermit und spreche unsere ganz besondere Freude darüber aus.

Geschäftlich habe ich Ihnen heute lediglich mitzutheilen, dafs der Verein im weiteren erfreulichen Wachsen begriffen ist. Der Zuwachs beträgt 19 Mitglieder. Durch Tod und Weggang aus dem Revire verlor der Verein 6 Mitglieder, so dafs sich ein Mitgliederbestand von 406 Personen ergibt. Der Tod entrifs uns seit unserem letzten Beisammensin zu unserem Schmerz Hrn. Director Brand, Gleiwitz, und Hrn. Ingenieur Münsterberg, Sielce. Die Verbliebenen waren stets treue Mitglieder unseres Vereins und werden wir ihnen ein ehrendes Andenken bewahren. Ich bitte Sie, sich zu deren Ehren zu erheben. (Geschlecht.)

Bevor wir in den zweiten Punkt der Tagesordnung eintreten, gebe ich unserem verehrten Freunde, dem Vorstandsmitgliede des Hauptvereins, Hrn. Ingenieur Schrödter-Düsseldorf, das Wort:

Ingenieur Schrödter-Düsseldorf: In Erledigung eines mir vom Vorsitzenden des Hauptvereins, Hrn. Geheimen Commerzienrath C. Lueg-Oberhausen, ertheilten Antrages habe ich die Ehre, Ihnen seine herzlichen Grüsse zu übermitteln, Ihnen ein fröhliches „Glück auf“ zuzurufen und Ihrer heutigen Versammlung ein gutes Gedeihen zu wünschen! Der Vorstand des Hauptvereins, M. H., ist mit Ihnen einig in der Ansicht, dafs gerade in den heutigen Zeiten, die ja für unsere Eisenindustrie nicht leicht sind, es weit notwendiger ist denn je, dafs die Angehörigen der deutschen Eisenindustrie alle fest und einig zusammenstehen und dafs insbesondere die technischen Kräfte in gemeinsamer Arbeit sich zusammenscharen, um die Lützen auf der Höhe der Zeit zu erhalten und im scharfen Kampfe mit dem Auslande den Wettbewerb auszuhalten.

M. H.! Da ich einmal das Wort habe, darf ich wohl die Gelegenheit benützen, um hier die Mittheilung, die bereits durch unser Vereinsorgan bekannt gemacht worden ist, zu wiederholen, nämlich dafs die für den 8. December geplante Versammlung des Hauptvereins aus unvorhergesehenen Gründen hat aufgeschoben werden müssen und dafs sie voraussichtlich Mitte Februar nächsten Jahres in Düsseldorf stattfinden wird. Die Sommerversammlung wird wahrscheinlich Anfang Juni ebenfalls in Düsseldorf stattfinden und zwar in Verbindung mit der dort in Vorbereitung begriffenen Rheinisch-Westfälischen Kunst- und Industrie-Ausstellung. Ueber Letztere vermag ich Ihnen zu

berichten, dafs sie in gutem Fortgange begriffen ist. Es wird Ihnen vielleicht von Interesse sein, wenn ich die Bemerkung wiederhole, die mir gegenüber vor wenigen Tagen ein ausländischer Freund gethan hat, ein Franzose, den ich in der Ausstellung hennzuführen das Vergnügen hatte. Er machte dort plötzlich ganz überrascht Halt und sagte: „Ist das der »Krach allemand«? Wenn Sie in diesen Zeiten, und bei dem Rufe, in dem die deutsche Industrie im Auslande steht, wo man sagt, dafs sie bankrott sei, noch ein so großes Unternehmen in solcher Weise durchführen können, dann habe ich doch eine Ansicht gewonnen, die die umgekehrte von derjenigen ist, mit der ich hierher kam. Da mufs doch ein sehr gesunder Kern in der deutschen Eisenindustrie stecken.“ M. H.! Ich kann voraussetzen, dafs Sie sich meiner Überzeugung anschliesen, die dahin geht: „Der Mann hat recht.“ Ich möchte Sie aber schon heute zur Theilnahme an dieser Versammlung in Düsseldorf einladen, sowie insbesondere auch auf die Ausstellung aufmerksam machen. Sie werden dort willkommen sein, und ich stelle mich Ihnen Allen, sowie jedem Einzelnen, soweit es meine Zeit erlaubt, persönlich gern zur Verfügung. (Lebhafter Beifall.)

Vorsitzender: M. H.! Ich glaube in Ihrer Aller Namen zu sprechen, wenn ich Hrn. Schrödter unseren Dank ausspreche für die so freundliche Begrüßung, welche er im Auftrage des Vorsitzenden unseres Hauptvereins, Hrn. Geheimrath Lueg-Oberhausen, an uns richtete, sowie für die liebenswürdige Einladung sowohl zu der nächsten Hauptversammlung, als auch zur Ausstellung. (Bravo.)

Als Punkt 2 stand an der Tagesordnung ein Vortrag des Hrn. Generaldirector Grau aus Kratzwicz bei Stettin über

### Herstellung von Giesereiseneisen und der Giesereisetrieb im allgemeinen.

In der Discussion zu diesem Vortrag, der mit geringen Kürzungen auf Seite 5 und ff. dieser Nummer zum Abdruck gekommen ist, erhielt das Wort zunächst Ingenieur Schrödter-Düsseldorf: M. H.! Zunächst möchte ich den Hrn. Grau schon gezollten Dank nochmals wiederholen; ich glaube, namentlich den jüngeren Herren Mitgliedern wird es höchst willkommen gewesen sein, dafs ihnen der geschätzte Hr. Vortragende, der aus dem reichen Schätze seiner Erfahrungen geschöpft hat, viele praktische Fingerzeige heute nicht vorenthält. Gegen Schluss seines Vortrags hat Hr. Grau uns ein großes Bouquet von Wünschen und Ansichten präsentiert, wobei er auch mit der Kritik nicht zurückgehalten hat; sie hat sich auf die landwirthschaftlichen Maschinen bezogen, und hierbei hat das amerikanische Gespenst, das ja heute überall eine große Rolle bei uns spielt, auch nicht gefehlt. Was nun der Hr. Vortragende über das Verhältnifs der Güte von diesen Maschinen hier und in Amerika gesagt hat, so halte ich dafür, dafs diese Bemerkungen noch einige weitere Einschränkungen verdienen, als er sie selbst schon an der Kritik seines pommerischen Freundes vorgenommen hat. Ich mufs aber, um der Wahrheit die Ehre zu geben, hier ausdrücklich feststellen, dafs wir in Deutschland nicht nur eine große, sondern auch sehr berufene Fabrication landwirthschaftlicher Maschinen haben, namentlich in Mitteldeutschland, und dafs es sich hier um eine Fabrication handelt, die nicht allein den einheimischen Markt mit Maschinen versorgt, sondern auch eine erhebliche Anfuhr hat, die wohl der beste Beweis dafür ist, dafs

das Fabricat mindestens demjenigen des Auslandes ebenbürtig ist. Andererseits will ich ja zugeben, m. H., und das trifft wohl nach dasjenige, was der Hr. Vortragende hat sagen wollen, daß die Amerikaner in einzelnen Specialitäten auf dem Gebiete des Baues landwirthschaftlicher Maschinen sehr vorgeschritten sind, und es wäre Thorheit, wenn man dagegen blind sein wollte. Dieser Fortschritt hat sich unter den besonderen Verhältnissen Amerikas entwickelt. Der amerikanische Farmer ist durch diese an sich von vornherein mehr zur ausgiebigen Anwendung maschinellen Betriebs gedrängt worden als sein deutscher Berufsgenosse, und aus diesem Grund arbeiten die amerikanischen Fabriken landwirthschaftlicher Maschinen, deren Hauptsitz Chicago ist, ebenfalls unter gänzlich anderen Verhältnissen, als die deutschen. Vor allem hat sich dort drüben, dank dem großen Verbrauch, eine große Massenfabrication und, dem allgemeinen Entwicklungsgang der amerikanischen Industrie folgend, deren weitgehende Specialisirung entwickelt. So giebt es nicht einzelne, sondern zahlreiche Fabriken in Chicago, deren Fabrication so groß ist, daß sie einen Jahresumsatz von 60 000 t Stabeisen auf einmal machen; sie haben gleichzeitig nach glaubwürdigen Berichten eine Tagesumschmelzung in ihrer Gießerei von 250 bis 300 t und erzeugen da nur zwei oder drei verschiedene Maschinentypen. Diesem Umstande, in Verbindung mit dem erst schon betonten Handinhandgehen des maschinell angelegten Farmers und des Maschinenfabricanten, ist es zuzuschreiben, daß die Amerikaner neben ihrem eigenen großen Absatz nach dem Westen gleichzeitig eine große Ansuhr von landwirthschaftlichen Maschinen erreicht haben. Es sollen ganze Dampferladungen durch das Mittelmeer nach dem Orient, nach Asien und Südrussland von New-York abgehen, und ist diese Fabrication unzweifelhaft ein Gebiet, auf dem wir von den Amerikanern lernen können. Deshalb ist die Anregung, die Hr. Graß gegeben hat: daß die deutsche Landwirthschaft und die deutschen Fabricanten landwirthschaftlicher Maschinen mehr Hand in Hand gehen sollen, als dies jetzt der Fall ist, glaube ich, eine sehr dankenswerthe und eine solche, der man nur zustimmen kann. Vielleicht findet in ihrer Ausführung der Bund der Landwirthe eine Thätigkeit, die m. H. nach, erspriesslicher für das Wohl unseres Vaterlandes werden kann, als diejenige, die er jetzt zumeist ausüht. (Beifall.)

Generaldirector Marx: Die Kritik, welche heute an einem Theile des deutschen Eisengewerbes geübt worden ist, würde nicht besonders ins Gewicht fallen, wenn dieselbe auf das Urtheil des pommerischen Landwirths beschränkt geblieben wäre. Da indessen sich der Hr. Vortragende in seiner Eigenschaft als Vertreter eines größeren Eisenhüttenwerks diesem Urtheil angeschlossen hat, so darf dasselbe nicht ohne scharfe Erwiderung bleiben.

M. H.! Ich kann mich nicht entsinnen, daß in einer Versammlung von der eisen technischen Bedeutung, wie der heutigen, ein so abfälliges Urtheil über die Qualität des deutschen Eisengusses gefällt worden ist, und dieses Urtheil muß uns so sehr befremden, als meines Wissens bei vielen landwirthschaftlichen Maschinen, insbesondere beim Pflug, bei der Egge u. s. w., Gufseisen seitens unserer renommirten landwirthschaftlichen Maschinenfabriken (Sack-Liepzig, Eckert-Berlin, Flöther-Gassen, Gebr. Frankel-Groß-Strehlitz) überhaupt nicht mehr verwendet wird. Wenn der pommerische Landwirth demnach über den Gufs eines Pflügerkörpers oder dergleichen zu klagen hat, so kann das betreffende Fabricat nach meinem Dafürhalten nur aus einer wenig leistungsfähigen landwirthschaftlichen Maschinenfabrik entstammen; die oben genannten Fabriken sind m. W. unbedingt in der Lage, aus unserem guten deutschen Gießerei-Rohreisen auch entsprechend gute Fabricate anzufertigen.

Es ist mir bei der allgemein anerkannten hohen Leistungsfähigkeit des deutschen Eisengewerbes, besonders auch in qualitativer Hinsicht, ganz unverständlich, wie aus das amerikanische Gespenst gegenüber einem Artikel entgegengehalten werden konnte, welcher doch als ein verhältnismäßig einfacher angesehen werden muß, und ich war thatsächlich ganz erstaunt, von dem Hrn. Vortragenden erfahren zu müssen, daß das deutsche Eisengewerbe in Bezug auf verhältnismäßig einfache Maschinen gegenüber Amerika noch so weit rückständig sein soll. Dem gegenüber verweise ich auf die Thatsache, daß die Leistungsfähigkeit und der hervorragende Ruf der deutschen landwirthschaftlichen Maschinen es zustande gebracht haben, alljährlich Tausende von landwirthschaftlichen Maschinen im Auslande, insbesondere in Rußland, Rumänien, Argentinien u. s. w., in Concurrenz mit amerikanischen und englischen Fabricaten abzusetzen und in diesen Ländern durch vorzügliche Constructionen und qualitativ beste Arbeit zur Verherrlichung des deutschen Eisengewerbes beizutragen.

Professor Rudeloff - Charlottenburg: Der mit „amerikanisches Gespenst“ bezeichneten Ansicht, daß man in Deutschland noch nicht ebenso haltbaren Gufs für landwirthschaftliche Maschinen erzeugen wie in Amerika, möchte ich auf Grund eigener Erfahrung entgegentreten. Seit Jugend auf stehe ich mit der Landwirthschaft in enger Berührung und habe oft Gelegenheit gehabt, zuletzt noch vor wenigen Wochen wieder, mit tüchtigen Landwirthen über ihre Erfahrungen mit deutschen landwirthschaftlichen Maschinen zu sprechen. An Klagen über schlechtes Material fehlte es nicht, und zwar waren es nicht nur kleine Fabriken, deren Lieferungen bemängelt wurden. Man gab aber rückhaltlos zu, daß aus anderen deutschen Fabriken tadellose Waare bezogen sei, die den amerikanischen Maschinen an Dauerhaftigkeit nicht nachstehe.

Ich glaube der Fall, den der Vortragende erwähnt hat, liegt im ganz engen Kreise. Jeder, der Pommern und die dortigen landwirthschaftlichen Verhältnisse kennt, wird wissen, daß der Landwirth in gewisser Hinsicht von seinem Dorfschmied abhängig ist. Hat der Landwirth mit deutschem Fabricat einmal Malheur gehabt, so ist er gegen deutsche Waare leicht voreingenommen, zumal er davon überzeugt ist, daß er aus Amerika gute Waare bekommt. Der Dorfschmied ist wieder von seinem Lieferanten abhängig und wird aus naheliegenden Gründen schon dafür sorgen, daß die amerikanischen Maschinen in ein besseres Licht gestellt werden als die deutschen.

Ein zweiter Punkt. Die Kritik des Vortragenden über den Vorherd beim Cnoloven war so bezeichnend, daß wohl jeder, der einen Vorherd hat, denselben schleunigst müßte beseitigen lassen. Der Vortragende hat seine Ansicht mit der Beobachtung begründet, daß beim Gießen aus demselben Vorherd Waare verschiedenartiger Beschaffenheit entstehe. Ich möchte fragen, ist der Nachweis hierfür gegeben worden durch chemische Analyse und durch Festigkeitsversuche, oder ist da nur nach dem Aussehen des Bruches geurtheilt worden? (Bravo.)

Generaldirector Graß: Daß ich auf Grund meiner Kritik im letzten Theile meines Vortrages angegriffen würde, habe ich erwartet. Ich hatte die Kritik absichtlich etwas verschärft, aber ich habe nicht bestritten, daß wir in Deutschland eine große Anzahl guter landwirthschaftlicher Maschinenfabriken schon heute hätten. Ich habe auch nicht gesagt, daß nicht einige landwirthschaftliche Maschinenspecialisten genügend leistungsfähig seien, z. B. der Eckertsche Pflug, der bekannt ist und ausgezeichnet functioniren soll. Das ist aber nicht ausreichend. Sie werden von allen Landwirthen hören, daß wir speciell in anderen landwirthschaftlichen Maschinen in Deutschland heute noch nicht auf derjenigen Höhe sind, auf der wir sein

sollten. Es hat mir fern gelegen, hier beleidigend zu sprechen. Ich habe es aber für notwendig befunden, da ich häufig Gelegenheit gehabt habe, durch meinen Verkehr mit Nachbarn die landwirthschaftlichen Maschinen kennen zu lernen, dieses hier hervorzuheben. Ich glaube, es ist nicht notwendig, sich durch den Vortrag beleidigt zu fühlen, im Gegentheil, Sie sollten den Vortrag dahin aufnehmen, in den Kampf einzutreten, denn wenn wir so viel landwirthschaftliche Maschinen machen, wie Amerika, so würde das für unsere Großindustrie von nicht unerheblicher Bedeutung sein. Hr. Generaldirector Marx sagt, „die landwirthschaftliche Maschine sei ein einfacher Apparat“, ich sage aber: die Construction der landwirthschaftlichen Maschine ist, besonders wenn es sich um Erntemaschinen handelt, so complicirt, wie man sich complicirtere Maschinen kaum denken kann. M. H., ich glaube nicht, daß wir in der Eisenindustrie complicirtere Maschinen haben wie bei der Landwirthschaft. Wenn man auf einer landwirthschaftlichen Maschinenanstellung ist und man vertieft sich in die einzelnen Constructionen, so glaube ich, daß man zu einer anderen Auffassung kommen dürfte als Hr. Marx. Ich habe auch betont, daß man weniger über die Constructionen als über die Qualität des Materials Klage führt. Ich wollte auch nur noch sagen, daß wir die Sache nicht von dem Standpunkte aus auffassen sollen, daß die landwirthschaftlichen Maschinen einfache Apparate sind. Ich halte sie eben für sehr complicirte Apparate. Deshalb glaube ich, daß es für die deutsche Industrie von großer Bedeutung sein wird, wenn sich die deutsche Technik mehr mit diesen Constructionen und dem dazu erforderlichen Material befassen würde.

Was die Frage des Hrn. Professor Rndolf betrifft, so sind die Versuche theils durch chemische Analyse, theils durch Bruchfestigkeitsproben gemacht. Bei den Eisensorten vor allem, wo die Phosphorgehalte zu verschiedenen sind, z. B. bei Eisen mit 0,10 und Eisen von 1,8%, tritt die Mischung beider Eisensorten schwer ein und es ist richtiger, wenn man eine bessere Mischung haben will, daß man einen größeren Schmelzraum unter den Düsen schafft, als daß man das Eisen in einem Vorherde sammelt.

Dr. Nenmark-Gleiwitz: Ich möchte noch einmal kurz auf die theoretischen Erklärungen des Hrn. Grau zurückkommen. Die vielen ungeklärten Fragen in den verwickelten Vorgängen des Hochofenprocesses lassen uns jede Mittheilung über Betriebserfahrungen und Betriebsergebnisse mit größtem Interesse und besonderem Danke entgegennehmen. Bei den zunehmenden Ansprüchen der Raffinirwerke, von denen Qualität und Analyse bis auf das eingehendste vorgeschrieben werden, wird es manchmal schwierig, allen Vorschriften zu entsprechen, und es macht sich immer mehr das Bestreben geltend, durch genaues Studium der inneren Vorgänge des Hochofens eine gesicherte und gleichmäßig zuverlässige Betriebsführung zu erreichen. Wir Hochofner sind ja leider in der schwierigen Lage, aus äußeren Symptomen den inneren Fortgang des Processes diagnostizieren zu müssen, und können hier nicht wie bei den meisten anderen hüttenmännischen Processen Zwischenprodukte abzuweigen oder Proben nehmen, durch welche die einzelnen Stufen des Processes klargelegt werden, sind vielmehr oft darauf angewiesen, aus durch rein theoretische Combinationen Hypothesen über die Reductions- und die Schmelzvorgänge zu bilden. Es ist nun natürlich, daß dort, wo die Hypothese beginnt, die Ansichten der Hochofner auseinandergehen. Eine der interessantesten Streitfragen bildet die Frage: „Soll Gießerei-Roheisen mit kurzer oder langer Schlacke erblasen werden?“ und ich bin leider nicht in der Lage, mich den Ausführungen des Hrn. Grau bezüglich seiner Ansicht über die Schlackenführung bei Gießerei-Roheisen voll und ganz anzuschließen. Ich habe im

Gegentheil die Erfahrung gemacht, daß es zu Zeiten schlechterdings nicht möglich ist, mit saner gehaltener Schlacke gutes, hochgeköhltes Gießerei-Roheisen zu erhaslen.

Folgende Erwägungen dürften wohl geeignet sein, einiges Licht in das Dunkel dieser Streitfrage zu werfen. Das Korn des Gießerei-Roheisens entsteht bekanntlich durch die Ausscheidung des im flüssigen Roheisen gelöst gewesenen Kohlenstoffes in Form von fein vertheilten Graphitblättchen. Diese Ausscheidung wird hervorgerufen bzw. verstärkt durch den Siliciumgehalt des Roheisens, absolut vermindert durch einen Schwefelgehalt und begünstigt durch den Mangan-gehalt. Die letztere Behauptung steht scheinbar im Widerspruch zu dem allgemein geltenden Satze, daß Mangan die Bindung des Kohlenstoffes begünstigt und die Ausscheidung verhindert. In Wirklichkeit liegt es aber beim Gießerei-Roheisen so, daß überhitztes, flüssiges Roheisen, wie es im Hochofen gewonnen wird, bei höherem Mangangehalt bedeutend mehr Kohlenstoff auflöst, als manganarmes Eisen, und beim Erstarren sowohl mehr gebundenen Kohlenstoff enthält, als auch mehr Graphit ausscheidet. Es ist deshalb bekanntermaßen leicht möglich, Eisen mit über 2% Mangan selbst bei niedrigem Siliciumgehalt mit prachtvolltem Korn herzustellen. Für die Darstellung von grobkörnigem Roheisen kommt es demnach in erster Linie darauf an, daß das flüssige Eisen bei möglichst hoher Temperatur mit möglichst viel Kohlenstoff voll gesättigt ist.

Nun zur Frage: Kurze oder lange Schlacke? Bei leicht reducibaren und nicht zu rüchstandsreichen Erzen werden die Eisensauerstoff-Verbindungen bei verhältnismäßig niedriger Temperatur — d. h. zwischen 700 und 900° — und, was sehr wesentlich ist, im ungeschmolzenen Zustande durch den aufsteigenden Kohlenoxydstrom zerlegt. Das Eisen scheidet sich metallisch aus und wird, bevor es in den Schmelzraum gelangt, durch den sich, bekanntlich durch directen Zerfall vom Kohlenoxyd, ausscheidenden Kohlenstoff bereits sehr hoch geköhlt. Es wird demnach, auch wenn es bei verhältnismäßig niedriger Temperatur in der Formzone zum Schmelzen gebracht wird, ohne weiteres noch genügend Kohlenstoff bis zur Sättigung lösen und als grobkörniges Roheisen erstarren. In diesem Falle kann daher mit langer Schlacke gearbeitet werden, weil man bei der niedrigen Temperatur im Schmelzraum nicht zu befürchten braucht, aus einer siliciumreicheren Schlacke zu viel Silicium zu reduciren, und ein zu hoch silicirtes und hierdurch zu niedrig geköhlt Roheisen zu erhalten. Dazn kommt noch: Die leicht reducibaren Erze sind im allgemeinen keine großen Schlackenbildner, und da die complicirten chemischen Reactionen nicht bloß von Affinität und Temperatur, sondern oft sehr wesentlich von den Massenwirkungen abhängen, so wird bei einem hohen Anbringen unter sonst gleichen Verhältnissen der Silicierungsgrad des Roheisens um so niedriger sein, je weniger Schlacke pro Tonne Roheisen fabricirt wird, und man wird selbst bei langer Schlacke, aber geringerer Schlackenmenge, ein hochgeköhltes, richtig silicirtes und grobkörniges Eisen erblasen können.

Anders liegt die Sache bei der Fabrication von Gießerei-Roheisen aus schwer reducibaren oder sehr rüchstandsreichen Erzen oder Schlacken, z. B. Schwefelschlacken. Die Erze und Schlacken werden zwar vorerduirt, aber nur zum Theil bis zum Metall herunterreducirt. Die Hauptreduction geschieht erst durch das weißglühende Koksfließ, welches die sehr eisenreiche, schlackenartige Schmelze kurz über oder vor den Formen passiert. Die Reduction des Eisens wird gefördert einerseits durch eine sehr hohe Temperatur, andererseits durch die Anwesenheit von genügend Kalk, damit die frei werdende Kieselsäure

sorfort von diesem gebunden und vor einer übermäßigen Reduktion zu Silicium geschützt wird. Es ist meines Erachtens ohne weiteres einleuchtend, daß ein Roheisen, welches auf diese Weise entsteht, sehr hoch erhitzt werden muß, damit es noch so viel Kohlenstoff lösen kann, daß bei dem Erstarren eine für ein hübsches Grobkornneis genügende Graphitabscheidung möglich wird. Die kurze Schlacke aber ist durchaus erforderlich, weil sonst bei der großen Schlackenmenge und der hohen Temperatur viel zu viel Silicium in das Roheisen gehen würde. Hierin liegt nach meiner Ansicht die Lösung der Frage, ob man Gießerei-Roheisen mit basischer oder saurer Schlacke erblasen soll. Es liegt eben lediglich an der Reducirbarkeit der Erze und an den Schlackenmengen, welche im Verhältniß zum Roheisen erzeugt werden. Ich resumire also dahin: Lange Schlacke bei leichter Reducirbarkeit der Erze oder hohem Ausbringen, kurze Schlacke bei schwerer Reducirbarkeit oder großen Schlackenmengen. (Bravo.)

Vorsitzender: M. H.! Ich muß die Discussion schließen, die Zeit rückt vor und wir haben noch eine große Tagesordnung vor uns. Ich spreche wohl in Ihrer Aller Namen, wenn ich Hrn. Gran unseren herzlichsten Dank für diesen Vortrag sage. Ich danke ihm für die vielen praktischen Fingerzeige, die er uns gegeben hat, soweit es die Erzeugung des Gießerei-Roheisens anbetraf; über die anderen Fragen, welche er berührte, denken wir ja verschieden. Die Majorität denkt nicht so, wie er es zum Ausdruck gebracht hat, und er selbst denkt auch nicht so krafts, sondern hat uns nur anregen und nützen wollen, indem er diese Frage einmal anschnitt. Ich glaube, wir sind Hrn. Gran zu Dank verpflichtet. (Bravo.)

Den dritten Punkt der Tagesordnung bildete der auf Seite 12 und ff. vorliegender Nummer wiedergegebene Vortrag des Hrn. Geheimrath Professor Dr. Wedding:

#### Ueber den Congress in Budapest, das siderochemische Laboratorium und die Reise aus Eiserner Thor.

In der Discussion erhielt zunächst wiederum Hr. Schröder das Wort.

Ingenieur Schröder, Düsseldorf: M. H.! Ich möchte einige Worte zum Internationalen Laboratorium reden. Es wird dem größten Theil unter Ihnen, in Folge der stattgehabten Publicationen, nicht fremd sein, daß über die Nützlichkeit dieser Einrichtung innerhalb unserer Eisenindustrie sachliche Meinungs-Differenzen bestanden haben, die sich insbesondere auch darauf bezogen, ob der Aufwand für das Laboratorium im Verhältniß zu dem erwarteten Nutzen steht. Diese Meinungs-Differenzen, M. H., werden jetzt verschwinden. Sie müssen verschwinden angesichts der vom geehrten Hrn. Vortragenden gemeldeten Thatsache, daß das genannte Laboratorium da ist, und obwohl ich in dem früheren Stadium dieses Hin und Her, das da entstanden war, Gegner des Internationalen Laboratoriums gewesen bin, so stehe ich heute nach der uns soeben gewordenen, mir ganz neuen Mittheilung nicht an, den sehr geschätzten Hrn. Redner zu dem Erfolge, den er nunmehr endlich erzielt hat, zu beglückwünschen. Ich erkläre ferner mich auch sehr gern bereit, an dem Ziele, welches das Laboratorium verfolgt, soweit es in meiner Kraft und Machtbefugnis steht, mitzuarbeiten. Ich weiß, daß dasselbe ein Lieblingskind des Hrn. Geheimraths ist; es wird sich nun darum handeln, daß dieses Kind, mit dessen Vorhandensein wir nunmehr zu rechnen haben, auch zu unserer Aller Freude und zum Nutzen der Eisenindustrie erzogen wird, und da möchte ich nicht unterlassen, die Bitte an den Hrn. Vortragenden zu richten, wieder auf den ersten Plan zurückzugreifen. Nach dem ersten

Plane war das Internationale Laboratorium nur als ein Glied in einer Kette von vielen Einrichtungen gedacht. Es war damals in Aussicht genommen, die Hauptarbeit in die Laboratorien der Hüttenwerke zu verlegen, deren laufende Arbeit ja bekanntlich sich von derjenigen des Laboratoriums eines einzelnen Chemikers ganz wesentlich unterscheidet. Es war gedacht, daß die Vorsteher der Laboratorien der großen Eisenhütten der verschiedenen Bezirke sich zusammenfinden, daß sie die Untersuchungen gemeinschaftlich vornehmen, gemeinschaftlich Fehlerquellen nachgehen und daß diese Gruppen ihre Erfahrungen zusammenfassen und ein Austausch zwischen ihnen stattfinden hätte, wobei dann das Internationale Laboratorium die Sammel- und Sichtungsstelle für diese Arbeitsstellen werden sollte und die Nachprüfungen vorzunehmen hätte. Diese Einrichtung erforderte damals nach dem Bericht des Hrn. Geheimraths Wedding im Jahre 1896 einen ungefähren Zuschuss von jährlich 60 000 M., und zwar 30 000 M. für das Laboratorium selbst und 30 000 M. für die Unkosten der Gruppen. Auf dieser Basis ist die Einrichtung bekanntlich nicht zustande gekommen, will aber das Internationale Laboratorium auch auf heutiger verhältnismäßig kärglicher Grundlage seinen Zweck erreichen, so sollte ein inniges Zusammenarbeiten stattfinden und ich glaube im Sinne des Hrn. Geheimraths Wedding zu sprechen, wenn ich sage: erst dann kann das Internationale Laboratorium seinen Zweck erfüllen und möchte ich deshalb Hrn. Geheimrath Wedding bitten, bei seinen weiteren Arbeiten in diesem Sinne zu wirken. (Bravo.)

Generaldirector Gran-Kratzweick: M. H.! Es ist offenbar ein großer Fortschritt, wenn wir den längst von den Eisenhütten-Chemikern gewünschten Erfolg erzielt haben. Es handelt sich bei Bestimmungen in Eisen und Stahl hauptsächlich immer um Phosphor, Mangan und Kohlenstoff, hierin hat jeder Chemiker seine eigene Methode, und durch diese verschiedenen Methoden kommen natürlich oft große Differenzen heraus. Aber noch schlimmere Differenzen entstehen durch die Probenentnahme. Die Art und Weise der Probenentnahme ist von so immenser Bedeutung und Wichtigkeit, daß ich es für eine Hauptsache betrachte, wenn das internationale Laboratorium mit den Laboratorien der Eisenhüttenwerke dahin Vereinbarung trifft, daß eine möglichst einheitliche Probenentnahme normirt wird. Bei theuren Erzen wie Manganerzen, die wir heute in Deutschland aus Südrussland, dem Kaukasus, Indien, Brasilien und anderen Ländern beziehen, kostet z. B., um einen runden Preis zu nennen, cfr Rotterdam 1 % und 1 Tonne dieses Erzes 1 M. Wenn Sie bedenken, daß diese Erze 50 bis 54 % Mangan haben, so macht dies auf die Tonne Erz etwa 50 M. aus. Die einzelnen Proben variiren derart, daß je nach Art der Probenahme in deutschen und englischen Analysen Differenzen bis zu 7 % vorkommen, während die Analysen-Differenzen in den Mustern gemeinschaftlich genommener Proben höchstens 0,5 bis 1,0 % betragen. Ich wollte dieses eine Beispiel nur hervorheben und Hrn. Geheimrath Wedding nahelegen, doch dahin zu wirken, daß vielleicht eine Commission aus dem Westen und Osten Deutschlands gebildet wird, in der man sich über eine einheitliche Probenentnahme klar wird und daß der Versuch gemacht würde, diese Probenahme als internationale Methode einzuführen.

Geheimrath Wedding: Ich werde selbstverständlich dieser Anregung folgen. Es liegt nur im Interesse des Laboratoriums, stets im Einverständnisse mit der Eisenindustrie, für welche es ja arbeiten soll, vorzugehen, wo bliebe denn sonst der Zweck? Indessen werden wir bei den Beratungen immer diejenigen Hüttenwerke zuerst heranziehen, die Geldbeiträge gegeben haben, von den anderen wird es abhängen, ob sie sich in dieselbe Lage versetzen wollen.

Generaldirector Marx: M. H.! Sie haben soeben von dem Hrn. Vorredner gehört, daß die Meinungen über die Wege, welche in der vorliegenden Angelegenheit einzuschlagen waren, auseinandergingen. Nachdem indessen Hr. Geheimrath Wedding den von ihm betretenen Weg durchgeführt hat, kann wohl für uns die Wegführung als erledigt angesehen werden. Jedenfalls ist die uns vorgetragene Angelegenheit für die deutsche Eisenhüttenindustrie von hervorragender Bedeutung. Ich kann Ihnen aus eigener Praxis mittheilen, daß z. B. die Meinungen und die Resultate über eine gewichtsanalytische Kohlenstoffbestimmung noch sehr auseinandergehen. In Gegenwart des um die Waffentechnik hochverdienten Generals von Flotow und des Hrn. Geheimrath Wedding wurden in Bismarckhütte von einem Gewehrlaufstahl sehr feine Drehspähne hergestellt, dieselben innig gemischt und in versiegeltten Gläsern an 6 bekannte Chemiker-Autoritäten behufs Ermittlung des Gesamtkohlenstoffs übersandt. Das Resultat war ein geradezu überraschend ungünstiges, denn die gefundenen Kohlenstoffgehalte variierten von 0,53 bis 0,84 %. Selbstverständlich hielt jeder der Herren Chemiker das von ihm gefundene Resultat für das einzig richtige, aber damit kann einem Industriellen, welcher für einen bestimmten Kohlenstoffgehalt Garantie leisten muß, in streitigen Fällen nicht gedient sein. Da die gefundenen, von einander so sehr abweichenden Resultate in erster Linie auf die Art der angewandten Untersuchungsmethode, auf die Construction der Apparate, auf die Reinheit der Reagenzien u. s. w. zurückzuführen sind, so ist die Wichtigkeit des von Hrn. Geheimrath Wedding angestrebten Zieles ohne weiteres in die Augen springend. Ob indessen das neue siderochemische Laboratorium in Zürich die ihm gestellte und die von ihm erhoffte Aufgabe erfüllen wird, ist mir heute deswegen zweifelhaft, weil ein jeder Professor nur seine eigenen Methoden für richtig und einwandfrei hält und es mir besonders zweifelhaft erscheint, ob das Züricher Laboratorium die Autorität besitzen wird, seinen Ansichten und seinen Resultaten in der Welt Geltung zu verschaffen. Jedenfalls lohnt sich der von Hrn. Geheimrath Wedding unternommene Weg der Mühe und ich beglückwünsche dieserhalb Hrn. Geheimrath zu den von ihm, in seiner bekannten Rührigkeit und Zähigkeit bisher zu Wege gebrachten Resultaten.

Vorsitzender: Auch ich gratulire Hrn. Geheimrath Wedding dazu, daß diese Angelegenheit nach so vielen Mühen und Schmerzen glücklich beendet ist. Die Ansichten über die Nützlichkeit eines derartigen internationalen, siderochemischen Laboratoriums waren, wie Sie wissen, recht getheilt. Hier, Hr. Geheimrath, ist man, wie Sie gehört haben, der Ansicht, daß das neue Laboratorium sehr am Platze ist und wir brauchen nicht zu zweifeln: unter der bewährten Leitung des Hrn. Geheimraths wird es sich auch entwickeln, blühen, gedeihen und nur Nützliches erstreben. Ich habe die Pflicht und spreche hierbei gewiß in Ihrer aller Namen, Hrn. Geheimrath Wedding unseren besten Dank abzustatten.

Es folgte alsdann Punkt IV der Tagesordnung, zu welchem Hr. Generaldirector Holz das Wort erhielt zu seinem Vortrage:

#### Resultate des Talbot-Verfahrens, verglichen mit denen des combinirten Bessemer-Martin-Processes.

Der Vortrag ist in vorliegender Nummer Seite 1 und ff. zum Abdruck gelangt. In der Discussion darüber sprach zuerst

Civilingenieur R. Daalen-Düsseldorf: Als mir bei Beginn des Duplex-Verfahrens in Witkowitz vor etwa 10 Jahren seitens der Verwaltung in zukunftsbestimmter Weise gestattet wurde, dasselbe eingehend

zu prüfen, kam mir der Gedanke, daß es auch wohl möglich sein würde, trotz der etwas außerordentlichen Zustände in Witkowitz, bezüglich des Roheisens, dieses Verfahren weiter in Deutschland zu verallgemeinern, und zwar auf Werken, welche weniger für die große Fabrication des Bessemeris und Thomasirens eingerichtet waren, als vielmehr zur directen Verarbeitung des Roheisens in Martinöfen. Ich habe infolgedessen mehrfach mit Fachgenossen über die Einführung dieses Verfahrens in Deutschland verhandelt und fand überall das Bedenken, zu diesem Zwecke neben den Hoch- und Herdöfen noch eine Bessemeranlage anzulegen. Man forderte, daß nicht nur die Anlage, sondern auch namentlich die Betriebskosten zu hoch kommen würden. Ich machte daher der Direction in Witkowitz den Vorschlag, den Converter in der Weise einzurichten, daß er als rechteckiger Kasten geformt und nur von einer Seite mit Hochofenwind geblasen werden sollte. Die Direction war aber nicht geneigt darauf einzugehen, indem sie behauptete, daß sie schon ähnliche Versuche mit größeren Convertern gemacht und dabei gefunden habe, daß bei dem seitlichen Blasen die Düsen und die Wände in höherem Maße angegriffen würden, als bei dem Blasen durch den Boden. Das war ja wohl anzunehmen, aber ich führte noch weiter an, daß dieses Verfahren bei kleineren Convertern, z. B. demjenigen von Robert u. s. w., sowie auch ursprünglich in den schwedischen Convertern, sich bewährt habe, so daß ein derartiger Proceß durchaus lebensfähig erscheine und ich annehme, daß mit großen Quantitäten betrieben, die Kosten auf die Tonne verhältnißmäßig geringer sein müßten. Diese Erwägungen führten indessen nicht zum Ziele, so daß die Sache zunächst aus dem Auge gelassen wurde. Dann wurde mir später davon unabhängig von Hrn. Piszolka mitgetheilt, daß er in Donnersmarkhütte das Verfahren versuchsweise betrieben habe und beabsichtige, dasselbe in Krompach, wo er mit Erbauung des Werkes bestraft war, in vollkommener Weise auszuführen. Dieses ist geschehen und zwar mit nicht ungünstigem Erfolg. In vollkommener Weise, d. h. in regelmäßigem Betriebe das Verfahren durchzuführen, war aber nicht möglich, weil in Krompach die sonstigen Verhältnisse ungünstig waren, indem nur ein Hochofen für das große Stahl- und Puddelwerk vorhanden war. Aus diesem Grunde wurde der Betrieb nach dem Besitzwechsel nicht weiter geführt. Wir haben aber später von anderer Seite Entgegenkommen gefunden und die Sache liegt heute so, daß sich bei den weiteren Versuchen mit noch größeren Mengen, bis zu 20 t Roheisen, wieder ergeben hat, daß das Vorfahren mit Hochofenwind und seitlichem Blasen in durchaus wirkungsvoller Weise durchführbar ist.

Es ergibt sich naturgemäß, daß bei Anwendung des heißen Windes viel früher eine lebhaftere Oxydation und entsprechend höhere Temperatur an der Oberfläche entsteht, als bei kaltem Wind. Die beim Einblasen von Seitenwind entstehenden zahlreichen Stiehflächen wirken aber zerstörend auf die gegenüberliegende Wand, zumal in Verbindung mit den Schlacken, die dagegen geschleudert werden. Eine gleiche Rückwirkung wird auf die Düsen ausgeübt, so daß die Instandhaltung des feuerfesten Fitters in dem geschlossenen Gefaß zu schwierig und kostspielig wird. Die dadurch entstehende Aufgabe ist nach meiner Ansicht nur durch eine vollständige Abänderung der Form des Converters zu lösen, und ich habe begründete Aussicht dieses zu erreichen, so daß ich mich heute noch nicht dem Urtheile des geehrten Herrn Vorredners anschließen kann, daß über diesen Proceß bereits der Stab gebrochen sei; ich hoffe vielmehr, Ihnen in nächster Zeit Günstigeres berichten zu können.

Wir halten es nicht für nöthig, in der Fassung so weit zu gehen, wie bei dem Duplex-Proceß in Witkowitz, bis auf 0,1 Kohlenstoff, da die Leistung eines, mit Schrott und Roheisen betriebenen Herd-

ofens von 4 bis 6 Hitzten in 24 Stunden, wie solche auch das Duplex- und das Talbot-Verfahren ergeben, mit einem Einsatz von 1% Kohlenstoff zu erreichen ist. Wenn diese Leistung bei einem Einsatz von flüssigem Roheisen unter Einschaltung eines möglichst einfachen Vorfrischverfahrens erzielt wird, wobei man 80, 90, ja 100 Ctr. Roheisen nehmen kann, so ist das zweifellos eine Grenze für die Aufgabe, welche den meisten Verhältnissen entspricht. Die Aussichten zur technischen Lösung derselben sind, wie gesagt, vorhanden, und dieselben beziehen sich außer den angeführten Schwierigkeiten auf die übrigen Betriebskosten.

Oberingenieur Gensmer - Baildonhütte: Jeder, der in den letzten Jahren die Neuerungen auf dem Gebiete des Herdschmelzverfahrens verfolgt hat, wird zu der Ansicht gelangt sein, daß das Talbot-Verfahren unter allen anderen den bestechendsten Eindruck macht. Nicht allein, weil man dabei nur mit einem Apparat zu thun hat, gegen zwei bei Daelen-Pszczolka, Bertrand-Thiel und beim Duplex-Process, sondern auch wegen des ganz ungewöhnlich hohen Ausbringens, das mit etwa 107 verbürgt ist. Was mir allerdings bei dem Talbot-Process nicht ganz klar ist, das ist die Qualitätsfrage und das Fertigmachen der Charge. Im Märzheft 1890 von „Stahl und Eisen“ kann man lesen, daß die Chargen nach Talbot nach der „in Amerika üblichen Weise“ in der Pfanne fertig gemacht werden. M. H.! Sie werden mir zugeben, daß bei unseren Qualitätsansprüchen diese Art und Weise nicht genügt, denn man würde kein durchaus gleichmäßiges Material erzielen.

Im Gegensatz zu dieser Mittheilung äußert sich Talbot in einer Broschüre über seinen Process als Entgegnung auf Mr. Monell aus Pittsburg, daß nach seinem Verfahren Flußeisen von weicher bis zu harter Qualität mit 0,3 bis 0,4 Kohlenstoffgehalt hergestellt werden kann und zwar, ohne daß der Gießpfanne Kohlenstoff zugeführt wird. Hiernach müßte also die Rückkohlung im Ofen selbst erfolgen. Sie werden mit mir darin übereinstimmen, daß das unökonomisch sein muß, denn wenn wir eine Charge von 75 t fertig machen und nur  $\frac{1}{4}$  bis  $\frac{1}{2}$  davon ausgießen, so kommt das einer Verdoppelung von Rückkohlmaterial gleich. Ich erlaube mir daher, an Hrn. Generaldirector Holz-Berlin die Frage zu richten, ob er uns nicht über die Art und Weise der Rückkohlung, wie sie in Talbots Werken vor sich geht, und über die Qualität im allgemeinen näheres mittheilen kann.

Generaldirector Holz-Berlin: Der Talbot-Process paßt natürlich nicht für einen Betrieb, bei welchem man die eine oder andere Qualität wechselnd fast mit jeder Charge zu machen hat, sondern er paßt für einen großen Betrieb. Wenn Sie z. B. ihre eigene Fabrication nehmen, den Betrieb also auf Stahlknüppel, wo Sie Tausende von Tonnen hintereinander in derselben Qualität zu machen haben, da wird sich der Talbot-Process meiner Ansicht nach empfehlen. Für seine Stahlsorten wird sich das Verfahren wohl weniger eignen, wenn Sie aber Massenstahl fabriciren, dann können Sie ruhig den Talbot-Process ins Auge fassen.

Der Vorsitzende schließt hierauf die Discussion und spricht dem Vortragenden den Dank der Versammlung aus. Der als letzter Punkt der Tagesordnung angesetzte Vortrag des Hrn. Director Burkhardt-Gleiwitz über „Fortschritte in der Anwendung von Dampfüberhitzung“ wird der vorgerückten Stunde wegen auf die nächste Sitzung verschoben, jedoch vom Vorsitzenden noch ausdrücklich auf die von Hrn. Burkhardt zur Demonstration seiner beabsichtigten Ausführungen veranstaltete hochinstructive Ausstellung aufmerksam gemacht.

Im Anschluß an die Versammlung fand das übliche Festmahl statt, bei welchem der Vorsitzende Hr. Niede in schwungvollen Worten trefflichen Inhalts das Kaiserhoch ausbrachte.

## Verein deutscher Maschinen-Ingenieure.

In der am 3. December abgehaltenen Versammlung wurde zunächst über das Ergebnis der diesjährigen Reuth-Aufgabe berichtet, welche den Bau einer Lüftungsanlage betraf, mittels deren ein zweigleisiger Tunnel von 7 km Länge mit unzureichendem natürlichem Luftwechsel in solchem Umfang gelüftet werden soll, daß sich darin Menschen ohne Nachtheil für ihre Gesundheit dauernd aufhalten können. Als Verfasser der einzigen Lösung, welche als gelungene Preisarbeit bezeichnet wurde, ergab sich Reg.-Bauführer Schnitzendorf. Nachdem sodann Civilingenieur Gustav Huhn einen überaus sinnreich construirten Apparat zur selbstthätigen Entwässerung von Rohrleitungen, Dampfmaschinen, Dampf-, Koch- und Trockenapparaten vorgeführt hatte, hielt Oberingenieur Gerdes von der Firma Julius Pintsch in Berlin einen Vortrag über

### Neuerungen an Kraftgasanlagen.

Der Gasmotor ist, seitdem es gelungen ist, heizschwache Gase zu dessen Betriebe zu verwenden, zu einem höchst gefährlichen Concurrenten der Dampfmaschine geworden, da solche heizschwachen Gase an sich billig herzustellen sind und in manchen Betrieben lediglich ein wenig oder gar nicht zu verwertwendenden Nebenzeugnissen bilden. Es war die Verwendung der in großen Mengen erzeugten Hofhofengase, welche die Anregung zu dem Ban von Gasmotoren für bedeutende Leistungen gab. So ist es gekommen, daß zur Zeit schon Gasmotoren von 1000 P.S. sich unbeanstandet in Betriebe befinden. Nun erhält man bei der Wassergasfabrication, welche bekanntlich dadurch gekennzeichnet ist, daß in eine glühende Kohlenstoffschicht Wasserdampf eingeblasen wird, während der sogenannten Warmblasperiode ein Generatorgas, welches neben etwas Wasserdampf bei steigender Temperatur im Generator wachsende Mengen von Kohlenoxyd enthält. Die Firma Julius Pintsch betreibt in ihrem Fürstenwalder Werke eine für mannigfache technologische Zwecke dienende Wassergasanlage, deren Generatorgas früher nur im geringem Maße Verwendung finden konnte. Seit etwa 3 Jahren wird nun auch dieses Generatorgas, das einen mittleren Heizwerth von etwa 7800 Calorien f. d. cbm besitzt, also auch hinter dem Hofhofengas zurücksteht, benutzt und zwar für den Betrieb von Gasmotoren. Nach Überwindung mehrfacher Schwierigkeiten ist es der Firma Julius Pintsch gelungen, diese Anlage derartig zu vervollkommen, daß genannte Firma dazu übergehen konnte, Versuche in der Richtung anzustellen, daß der Gasmotor sich sein Gas selbst erzeugen sollte, indem er Dampf und Luft durch den Generator und das hierbei sich bildende Generatorgas dann weiter durch Kühler, Reiniger und Regulator saugt. Diese mit einem 10 pferdigen Gasmotor angestellten Versuche waren so befriedigend, daß für das neu zu erbauende Electricitätswerk der Firma Goetz & Konrad in Hensy bei Verviers eine solche Sauggasanlage für den Betrieb von zwei 75 pferdigen Motoren zur Anwendung gelangt ist. Diese Anlage functionirt seit etwa Jahresfrist zur vollen Zufriedenheit, und sie ist wirtschaftlich den Anlagen älterer Construction überlegen, da Dampfkessel und Gasbehälter in Fortfall kommen.\*

## Iron and Steel Institute.

Der Vicepräsident des Iron and Steel Institute, Andrew Carnegie, hat diesem Institut eine Summe von 64.000 Dollar 5procentiger Obligationen im „Pittsburg, Bessemer, und Lake Erie Railroad“ zu dem

\* Der Sitzungsbericht wird demnächst im Wortlaut in „Glaser's Annalen“ in Berlin erscheinen.

Zwecke übergeben, jährlich ein oder mehrere Stipendien, deren Höhe dem Belieben des Vorstandes überlassen ist, an geeignete Bewerber ohne Rücksicht auf Geschlecht oder Nation zu verleihen. Bewerber, welche das 35. Lebensjahr noch nicht erreicht haben, haben sich unter Benutzung eines besonderen Formulars bis Ende März beim Secretär des Instituts 28 Victoria Street, London, anzumelden.

Zweck dieser Stipendien ist es nicht, die gewöhnlichen Studien zu erleichtern, sondern solchen, welche ihre Studien vollendet haben, oder in industriellen Etablissements ausgebildet wurden, die Möglichkeit zur Durchführung von Untersuchungen auf eisenhüttenmännischem oder verwandtem Gebiete zu gewähren, welche die Entwicklung derselben oder ihre Anwendung in der Industrie fördern wollen. Die Wahl des Ortes,

wo die fraglichen Untersuchungen ausgeführt werden sollen (Universitäten, technische Lehranstalten oder Werke) wird nicht beschränkt, vorausgesetzt, daß derselbe für die Durchführung metallurgischer Untersuchungen passend eingerichtet ist.

Jedes Stipendium wird für ein Jahr verliehen, doch steht es dem Institutsvorstand frei, dasselbe für eine weitere Periode zu verlängern. Die Untersuchungsergebnisse sollen dem Iron and Steel Institute bei seiner Jahresversammlung in Form einer Abhandlung vorgelegt werden. Der Vorstand kann, wenn er die Abhandlung genügend werthvoll findet, dem Verfasser die goldene Andrew Carnegie-Medaille verleihen. Sollte keine genügend würdig befundene Arbeit vorliegen, so unterbleibt in diesem Jahre die Verleihung der Medaille.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Die Thätigkeit der Königl. technischen Versuchsanstalten im Rechnungsjahre 1900.

#### Mechanisch-technische Versuchsanstalt.

Während des Rechnungsjahres 1900 waren an der Versuchsanstalt neben dem Director thätig: 4 Abtheilungsvorsteher, 4 ständige Mitarbeiter, 18 Assistenten, 22 technische Hilfsarbeiter, 1 expedirender Secretär und Calculator, 2 Kanzlisten, 5 Kanzlei-hilfsarbeiter, 1 Anstaltsmechaniker, 1 Bureaudiener, 22 Gehülfen, Handwerker und Arbeiter, 5 Laboratorienburschen, 5 Gehülfen und Arbeiter der Werkstatt der technischen Hochschule, zusammen 91 Personen.

An Hilfsmitteln wurden für den Betrieb der Abtheilungen neu beschafft: 1 Apparat zur Prüfung der Druckfortpflanzung in engen Rohrleitungen, 6 gußeiserne Druckstücke für die 500 t-Maschine, 2 Druckplatten von 890 mm Kantlänge, 1 elektrische Glüh-einrichtung, eine Anzahl Platingefäße, 1 Platin-Rhodiumelement und ein Vorrath von Porzellanröhren zum Le Chatelier-Pyrometer, 20 Zugformen mit Unterlagsplatten und Aufsatzkästen, 1 Schopperscher Patent-Trockenprüfer zum Trocknen von Zellstoff, Holzschliff n. s. w., Erweiterung der Ausrüstung für Mikroskopie und Mikrophotographie, 1 Winklerische Gasuhr, 1 Papierstoffpresse, 1 Trockenschrank, 1 Autoclav zu 10 Atmosphären, 1 Stahlcylinder für Sauerstoff, 1 Manometer und 1 Druckreducirventil hierzu, 1 Laboratoriumsfilterpresse, Wasserstrahlgebläse und verschiedene Gegenstände zur Ergänzung und Erweiterung der Laboratoriumseinrichtung.

Was die Arbeiten der Anstalt anbelangt, so erfuhr die Inanspruchnahme der Abtheilung für Metallprüfung durch Prüfungsaufträge auch im Berichtsjahr wieder eine Steigerung gegen das Vorjahr. Ausgeführt wurden insgesamt 357 Anträge (gegen 353 im Vorjahre), von denen 102 auf Behörden und 255 auf Private entfielen. Diese Anträge umfassen etwa 6000 Versuche und zwar unter Anderem: 2991 Zugversuche (504 mit Stahl und Eisen, 8 mit Kupfer, 337 mit Legirungen, 5 mit Bronze bei höheren Wärmegraden, 53 mit Gußeisen, 1483 mit Blechen, 32 mit Drahtseilen, 108 mit Drähten, 73 mit Ketten, 41 mit Aluminium, 17 mit Brückenheilen, 13 mit Stahlrohren); 980 Druck- und Knickversuche (131 mit Legirungen, 592 mit Betonwürfeln, 4 mit Stahlrohren, 64 mit Z-Stäben, 32 mit gezieltem Streben, 11 mit Gußeisen, 8 mit gußeisernen Säulen); 41 Biegeversuche (11 mit Gußeisen, 9 mit Legirungen,

3 mit Eisen, 4 mit Stahlrohren); 177 Stauch- und Schlagbiegeversuche (21 mit Stahl und Eisen, 149 mit Legirungen, 2 mit Achen, 2 mit Feldbahn-rädern); 65 Verdrehungsversuche (9 mit Wellen, 3 mit Stäben und Wellen, 53 mit Drähten); 144 Scheerversuche mit Legirungen; 57 Versuche auf inneren Druck (13 mit kleinen Metallröhren, 2 mit Gasflaschen, 6 mit eisernen Formstücken); 1225 technologische Proben (1090 Biegeproben, 6 Schmiede-proben, 2 Lochproben, 127 Biegeproben mit Drähten); 8 Maschinen- und Apparateprüfungen; 10 mikroskopische Untersuchungen; Versuche mit emailirtem Kochgeschirr auf Verhalten beim Erhitzen und plötzlichen Abkühlen.

Von den erledigten Untersuchungen mögen die folgenden besonders erwähnt sein: Die Versuche auf inneren Druck umfaßten u. a. die Prüfung von Stahlflaschen und Stahlrohren. — Die Zugversuche mit Aluminiumdrähten und Aluminiumseilen ergaben für die Drähte von 1,5 bis 10 mm Durchmesser 8 bis 16 kg/qmm Streckgrenze, 15 bis 24 kg/qmm Bruchlast, 4 bis 15 % Dehnung und für die Seile 6200 bis 7200 m Reifslänge bei 18 bis 21 kg/qmm Zugspannung, bezogen auf den Gesamtquerschnitt der Seildrähte. — Bei Drehversuchen mit Wellen aus Martinstahl von etwa 60 mm Durchmesser wurde der Schub-Elastizitätsmodul zu 8100 bis 8400 und die Spannung an der Streckgrenze zu 17 bis 24 kg/qmm ermittelt. Aus einer Welle, die nicht über die Proportionalitätsgrenze belastet war, wurden an verschiedenen Stellen des Querschnitts drei kleine Stäbe von 10 mm Durchmesser entnommen. Sie ergaben den gleichen Schub-Elastizitätsmodul wie die ganze Welle. Die Spannung an der Streckgrenze nahm aber von außen nach dem Kern hin ab (20,5 — 19,3 — 18,0 kg/qmm). — Die Untersuchungen der Reibungs-widerstände von Lagermetallen bei verschiedenen Geschwindigkeiten, wechselnden Drucken und Schmierung mit Rübölen, welche die Anstalt bereits im Vorjahre mehrfach beschäftigten, wurden fortgesetzt. Da nur eine Reibungsmaschine zur Verfügung steht und die einzelnen Versuche längere Zeit beanspruchen, so konnten die Wünsche der Antragsteller leider nicht voll befriedigt werden. Um diesem Mißstande abzuhelfen, ist für den Neubau die Beschaffung mehrerer Reibungsmaschinen in Aussicht genommen. — Versuche mit der sogenannten „Gußeisen-Löth-Pasta Ferrofix“ ergaben an zehn gußeisernen Stäben gleichen Materials, von denen fünf beliebig herausgegriffen und mit „Ferrofix“ gelöthet waren, für die gelötheten Stäbe

fast die gleiche Zugfestigkeit (16,9 kg/qmm) wie für die angelötheten (17,2 kg/qmm). Hierbei erfolgte der Bruch nur bei einem der gelötheten Stäbe zum Theil in der Löthnaht; bei allen anderen lag er außerhalb der Löthstelle. Ebenso brachen auch fünf Biegeproben, Winkel mit angelötheten Schenkel und in der Mitte gelöthete Quadrastäbe, nicht an den Löthstellen, obgleich diese bei der Belastung im gefährlichen Querschnitt lagen. — Umfangreiche Untersuchungen mit einem Härtungsmittel führten unter Verwendung von Flusseisen mit 0,38 % Kohlenstoff zu negativen Ergebnissen. Nennenswerthe Veränderungen der Eigenschaften des Materials durch dessen Behandlung mit dem Härtungsmittel, gegenüber der sonst gleichen Behandlung ohne Härtungsmittel, konnten bei der Prüfung, die sich auf Zugversuche, Biegeproben, Einkerbproben und Bohrproben erstreckte, nicht nachgewiesen werden.

Es wurden auch verschiedene Apparate und Maschinen untersucht. Die Untersuchungen erfolgten stets durch Belastungsversuche an Controlstäben, deren Dehnungszahl vorher auf den Maschinen der Versuchsaustalt ermittelt war. In einem Falle fand der Vergleich der Maschine eines Hüttenwerkes mit den Maschinen der Versuchsanstalt durch Druckversuche an Kupferkörpern statt, ohne dass der Anstalt der Zweck der beantragten Druckversuche vorher bekannt gegeben war. Die Proben wurden mit einer vorgeschriebenen Last beansprucht und dann die bleibenden Höhenverminderungen gemessen. Die Ergebnisse zeigten befriedigende Uebereinstimmung der Maschinen. Derartige Versuchen hatten aber der Mangel an, dass der Vergleich bei beiden Maschinen nicht mit dem gleichen Körper erfolgen kann, sondern man sich auf die Uebereinstimmung mehrerer Körper unter sich verlassen muss und dass ferner sich die Controle der Lastanzeige nur auf die angewendeten Probebelastungen erstreckt und nicht den ganzen Kraftbereich der Maschine umfasst. Hierzu kommt, dass die angewendete Belastung stets eine bestimmte Zeit hindurch gleichbleibend erhalten werden muss, da die Größe der Höhenverminderung der Proben von der Belastungsdauer abhängig ist. Bei Maschinen mit Pendelwaagen, wie sie z. B. die Pohlmeier-Maschinen besitzen, ist die Innehaltung gleichbleibender Belastung beim Fließen der Probe äußerst schwierig, weil das Belastungspendel und somit auch die Last mit wachsender Formänderung der Probe absinkt und beim wiederholten Anheben leicht über den beabsichtigten Grenzwert hinausgeht. Die Anstalt empfiehlt daher zu Maschinenprüfungen immer wieder die Benützung von Controlstäben, die nicht über die Proportionalitätsgrenze des Materials hinaus beansprucht werden. Die Abgabe solcher Controlstäbe durch die Anstalt erfolgte in zwei Fällen. Den einen Stab für 10 000 kg Belastung erhielt Hr. Professor Keelhoff in Gent, den zweiten für 50 000 kg Belastung die dänische Staatsprüfungsanstalt in Kopenhagen.

An Maschinentheilen und Bauconstructions wurden u. a. geprüft: Räder und Radsätze für den Kleinbahnbetrieb auf Tragfähigkeit, Widerstand gegen Stoß und Festigkeit des Materials, sogenannte Unica-Zahnräder auf Festigkeit der Zähne gegen Bruch im Vergleich mit gußeisernen Rädern gleicher Abmessungen, Eisenbahn-Wagen-Achsen auf Schlag- und Zugfestigkeit des Materials, geschweißte Zugstangen auf Sicherheit der Schweißung, gußeiserne Kanalböcke auf Tragfähigkeit und Biegung, gußeiserne Rahmen mit Luxfer-Prismen auf Tragfähigkeit, gußeiserne Säulen mit und ohne schmiedeisernen Kern auf Knickfestigkeit, mit Wärmeschutzmasse ummantelte Rohre auf Verhalten im Feuer, eine freistehende eiserne Treppe mit Kunsteinumhüllung.

Die von der Abtheilung ausgefertigten Gutachten betreffen die Beurtheilung: a) der bedingungsgemäßen

Lieferung von Kesselblech unter Zugrundelegung der „Würzburger Normen“, b) von Drahten, ob sie als Stahl- oder Eisendrahte anzusprechen seien, c) eines Siederohres, ob es nahtlos oder geschweißt sei und d) die Feststellung, ob die Ursache von Betriebsbrüchen an Bolzen, Wellen, Schienen, Achsen auf Mängel im Material zurückzuführen seien. Die im Vorjahre unerledigt gebliebenen größeren Untersuchungen an Nickel-Eisen-Legirungen, über die Widerstandsfähigkeit von Grob- und Feinbleichen gegen Rosten, und über den Widerstand von Drahtseilen gegen stoffweise Inanspruchnahme wurden fortgesetzt.

Das Metallographische Laboratorium war im Berichtsjahr mit folgenden Untersuchungen beschäftigt, welche theils fortgesetzt, theils neu aufgenommen wurden: Die Veränderung des Kleingefüges von Metallen durch Wärmebehandlung (insbesondere Eisen und Kupfer), Fortsetzung; Kern- und Randzonenbildung, Fortsetzung; Einfluss von Mangan und Phosphor in Eisen auf dessen Angriffsfähigkeit gegen Wasser, Fortsetzung; das Gefüge von Stählen mit wachsendem Kohlenstoffgehalt in verschiedenen Zuständen; die Ausbildung von Einrichtungen zur Ermittlung von Haltepunkten in Eisen und Stahl, und von Erstarrungspunkten in Metallen und Legirungen; Einfluss von Wasserstoff auf Eisen, Fortsetzung; Kupfer und Sauerstoff.

Während des Berichtsjahres wurden folgende Arbeiten veröffentlicht: Eisen und Wasserstoff („Stahl und Eisen“ 1900 Nr. 16); Die Verwendbarkeit der Metallmikroskopie für die Prüfung der Werkzeugstähle („Mittheilungen der Versuchsanstalten“ 1900 S. 191); Kupfer und Sauerstoff („Mittheilungen“ 1900 S. 315); Die Theorie der Eisenkohlenstofflegirungen nach Roberts-Austen und Osmond („Stahl und Eisen“ 1900 Nr. 12). Die Theorie der Entleerung des Rohzinkes („Berg- und Hüttenmännische Zeitung“ 1900 Nr. 107).

Für die Abtheilung für Metallprüfung wurden 10 Anträge erledigt, sie betrafen: Prüfung der Gefügebeseffenheit und Feststellung von Unterschieden des Gefüges innerhalb des Querschnitts in zwei Fällen; Ermittlung der Ursache der schlechten Beseffenheit von Werkzeugstahl in einem Falle; Prüfung von Gewehrläufen in zwei Fällen; Ermittlung, ob ein Rohr nahtlos oder geschweißt, in einem Falle; Feststellung, ob Material Flußeisen oder Schweißeisen, in einem Falle; Prüfung des Verhaltens von Aluminiumgeschirren auf Verhalten gegen angreifende Flüssigkeiten, in einem Falle; Prüfung von Gafstahlgelgen auf fehlerhafte Beseffenheit, in einem Falle; Anfertigung von Metallschliffen, in einem Falle.\*

Die Abtheilung für Baumaterialprüfung ist im Rechnungsjahre 1900 wieder stärker beansprucht worden als im Vorjahre. Insgesamt wurden 570 Anträge geprüft (gegenüber 676 Proben zu 357 Anträgen im Vorjahre). Von den Anträgen enthielten 178 mit 359 Proben auf Behörden, 188 mit 900 Proben auf Private.

In der Abtheilung für Papierprüfung wurden 974 Anträge erledigt, von denen 590 auf Behörden und 384 auf Private entfielen. 949 Anträge gingen aus dem Inland, 25 aus dem Ausland ein.

In der Abtheilung für Oelprüfung wurden im verfloffenen Betriebsjahre 659 Proben zu 366 Anträgen geprüft (gegenüber 676 Proben zu 357 Anträgen im Vorjahre). Von den Anträgen enthielten 178 mit 359 Proben auf Behörden, 188 mit 900 Proben auf Private.

\* Die Anstalt giebt Metallschliffe und Abzüge von charakteristischen Gefügebildern gegen Erstattung der Kosten ab. Auch von den in den „Mittheilungen“ veröffentlichten Abbildungen können Mikrophotographien geliefert werden.



## Chemisch-technische Versuchsanstalt.

Die Thätigkeit der Chemiker wurde durch folgende umfangreiche Arbeiten in Anspruch genommen: 1. Versuche über die Bestimmung der Menge Acetylen, welche aus Calciumcarbid entwickelt wird; 2. Versuche über die Explosionsfähigkeit von Benzindämpfen. Aufser diesen Untersuchungen wurden in dem genannten Etatsjahre 693 Analysen erledigt. Davon betreffen: 224 Metalle und Metalllegirungen; 63 Erze, Mineralien, Schlacken, Oxyde; 18 Sand, Sandstein, Thon, Ziegelsteine; 22 Kalkstein, Kalk, Cement, Mörtel; 76 Wasser, Soolen, Salze, Säuren; 16 Mineralfarben; 8 Calciumcarbid. Von den 224 Analysen von Metallen und Metalllegirungen entfallen auf Eisen, Stahl und Stahllegirungen 128; Kupfer 6; Zinn 4; Zink 4; Messing 8; Bronze 29; andere Metalle 13; andere Metalllegirungen 32. Ferner wurden analysirt: 70 Fette, fette Öle, Mineralöle, Theer, Asphalt; 97 Brennstoffe (Kohlen, Briquettes, Koks); 73 andere organische Stoffe (Seife, Papier, Spiritus u. s. w.) und 6 Sprengstoffe.

## Gestehungskosten für Roheisen und Stahl in Süd-Wales.

Nach einer Mittheilung der „Iron and Coal Trades Review“ sind die Gestehungskosten auf einem der ersten Stahlwerke für Bessemerroheisen wie folgt:

	sh.	d.
Löhne . . . . .	3	5,09
Koks . . . . .	10	6,82
Eisenerze . . . . .	22	6,79
Kalksteine . . . . .	1	3,09
Materialien . . . . .	—	5,18
Transport auf dem Werk . . . . .	1	4,83
Sonstiges . . . . .	—	7,20

Sa. . . . . 40 3,—

Für Umwandlung des Roheisens in Bessemerstahl stellen sich die Unkosten in einer anderen Anlage folgendermaßen:

	sh.	d.
Löhne . . . . .	2	9,83
Kohlen . . . . .	1	2,40
Roheisen . . . . .	42	7,64
Spiegeleisen . . . . .	3	5,33
Abfallenden u. s. w. . . . .	1	6,81
Materialien . . . . .	—	10,42

Sa. . . . . 52 6,43

während die Herstellungskosten der Blooms sich wie folgt stellen:

	sh.	d.
Löhne . . . . .	1	6,49
Kohlen . . . . .	1	8,40
Abgaben . . . . .	—	2,02
Allgemeine Unkosten . . . . .	1	8,42
Ingots . . . . .	58	5,19

Sa. . . . . 63 6,52

## Normalbedingungen für die Lieferung der Eisenconstructions von Gasbehältern.

Der „Deutsche Verein von Gas- und Wasserfachmännern“ und der „Verband deutscher Gasbehälterfabrianten“ haben gemeinschaftlich Normalbedingungen für die Lieferung von Eisenconstructions von Gasbehältern aufgestellt, welche die Bestimmungen über GröÙe, statische Berechnung, Material, Abmessungen, technische Ausführung, Haftpßicht, Abrechnung, Lieferung und Verzugsstrafe, Zahlungsbedingungen und Schiedsgericht enthalten und im „Journal für Gasbeleuchtung und Wasserversorgung“, Nr. 47 v. J. veröffentlicht sind.

Bezüglich des Materials heiÙt es in § 3, dafß im allgemeinen FluÙeisen zu verwenden ist, welches den Normalbedingungen für die Lieferung von Eisenconstructions für Brücken- und Hochbau, aufgestellt vom Verband deutscher Architekten- und Ingenieurvereine, dem Verein deutscher Ingenieure und dem Verein deutscher Eisenhüttenleute, entspricht. Es wird nur die Bestimmung, dafß die Nieten in hellrothem Zustande einzuschlagen sind, auf solche von mehr als 10 mm Durchmesser eingeschränkt.

## Kokskosten in England und Amerika.

Nach einer Mittheilung der „Iron and Trades Review“ stellen sich die Herstellungskosten für Koks auf vier verschiedenen Kokereien in Monmouthshire (Süd-wales) wie folgt:

	Nr. 1		Nr. 2		Nr. 3		Nr. 4	
	sh	d	sh	d	sh	d	sh	d
Löhne . . . . .	2	0,16	1	5,87	1	3,62	1	10,40
Kohlen . . . . .	5	10,08	5	9,35	5	11,58	6	8,92
Materialien . . . . .	—	0,63	—	0,72	—	0,70	—	2,40
Werkstätten-Unkosten . . . . .	—	—	—	0,50	—	0,06	—	—
Transport . . . . .	—	4,63	—	7,76	—	2,77	—	2,31
Gufßstücke erneuern . . . . .	—	2,96	—	1,02	—	—	—	—
Ziegelsteine . . . . .	—	1,23	—	1,44	—	1,40	—	—
„ gekauft . . . . .	—	—	—	1,18	—	—	—	—
Fenerf. Thon . . . . .	—	0,42	—	0,31	—	0,53	—	0,45
Sonstiges . . . . .	—	0,78	—	0,78	—	0,78	—	0,78
Stabeisen und Schienen . . . . .	—	0,41	—	0,08	—	—	—	0,06
Insgesamt . . . . .	8	9,30	8	5,01	7	9,44	9	1,32

Offenbar rühren diese Angaben noch aus einer Zeit her, in welcher die Kohlenpreise erheblich niedriger waren, als sie heute sind.

Im Connells-ville-District sind nach einem Vortrage, welcher kürzlich vor der „Institution of Mining Engineers“ in Glasgow gehalten wurde, die Gesamtgestehungskosten der Koksbereitung auf einem der Hauptwerke auf 6 sh 3 d gestiegen und da außerdem noch eine Fracht von 2 bis 3 sh und mehr hinzukommt, so ist erklärlich, dafß die Kokskosten zum Hochofen 8 bis 10 sh betragen.

## Frachten für Weifßblechabfälle.

Der Minister der öffentlichen Arbeiten hat dem Landeseisenbahnrathe eine Vorlage über Frachtermäßigung für Weifßblechabfälle von Bremen nach inländischen Entzinnungsanstalten zur Aeußerung zugehen lassen. Der Bezirks-eisenbahnrathe Köln hat den Antrag des Geh. Finanzraths Jencke in Essen auf Einführung eines Ausnahmetarifs für Weifßblechabfälle von Bremen nach Essen, Uerdingen, Krefeld, Kempen und Nienburg a. d. S. auf Grund eines Einheitsatzes von 1,7  $\phi$  für das Tonnenkilometer mit 7  $\phi$  Abfertigungsgebühr für 10 t einstimmig befürwortet. Die Königliche Eisenbahndirection Essen hat ihre Ansicht über den Antrag dahin zusammengestellt, dafß 1. eine Notlage der Entzinnungsanstalten nicht vorliege, 2. dafß es nicht ausgeschlossen sei, dafß die Gewährung des beantragten Ausnahmetarifs die Umleitung der überseeischen Bezüge von Weifßblech über Bremen thatsächlich zur Folge haben werde, 3. dafß Schädigungen anderer einheimischen Interessen nicht eintreten, 4. dafß die für den derzeitigen Verkehr über Bremen nach Hamburg mit 4300  $\phi$  jährlich berechneten Ausfälle an der Frachteinnahme der preußisch-hessischen Staatsbahnen auf Mehrverkehr voraussichtlich würden ausgeglichen werden. Im Falle der Gewährung des

Ausnahmetarifs befürwortet die Eisenbahndirection, ihn auf die anderen deutschen Nordseehäfen auszudehnen; sie hält eine Ermäßigung auf die Sätze des Ausnahmetarifs für die überseeische Ausfuhr von Roheisen (1,7 + 12) für ausreichend. Der Landeseisenbahnrat wird vom Minister um eine gütliche Aeußerung darüber ersucht, ob für die Einführung eines Ausnahmetarifs für Weisblechabfälle zum Entzinnen von den deutschen Nordseehäfen nach inländischen Entzinnungsanstalten auf der Grundlage eines Streckensatzes von 1,7  $\phi$  für das Tonnenkilometer und einer Abfertigungsgebühr von 7 oder 12  $\phi$  für 100 km ein allgemeines wirtschaftliches Bedürfnis anzuerkennen ist.

### Elektricität und Dampf auf Eisenbahnen.

Verschiedene Vorkommnisse in Deutschland haben bewiesen, daß die hohen Erwartungen, welche man an die elektrische Energie zur Kraftausführung im Bahnverkehr geknüpft hat, nicht in Erfüllung gegangen sind. Das gleiche wird aus Amerika gemeldet, wo die Pennsylvania Railroad Company die kurze Linie zwischen Mount Holly und Burlington N. J. mit elektrischer Kraft für schweren Verkehr eingerichtet hatte, aber jetzt wiederum aufgeben habe. Die Gründe, aus welchen dies geschehen, sind bisher nicht bekannt geworden.

### Die militär-technische Hochschule.

Die Anforderungen der modernen Kriegführung bedingen eine weitere Verbreitung derjenigen technischen Wissenschaften in der Armee, die für militärische Zwecke von Bedeutung sind. Es kommt in Frage die Kenntnisse der Dampfkraft, der Elektricität, der Mechanik, des Hoch-, Straßen- und Brückenbaues, der Verkehrsmittel, von Maschinen- und Fabrikanlagen. Für die Kriegsakademie als militär-wissenschaftliche Anstalt ist es unmöglich, das weite Gebiet der technischen Wissenschaften in ihrem Lehrplane gehörend zu berücksichtigen. Der demzufolge zu errichtenden Hochschule soll, neben der allgemeinen Verbreitung technischer Kenntnisse in der Armee, die specialtechnische Ausbildung der Offiziere der Verkehrstruppen und der technischen Institute sowie derjenigen Offiziere übertragen werden, die sich dort zur Verwendung im Ingenieurcorps vorbereiten wollen. Die Räumlichkeiten für die Hochschule sollen theils in der Vereinigten Artillerie- und Ingenieurschule in Charlottenburg, theils durch einen daselbst anzuführenden Neubau beschafft werden. Die Hochschule soll für 200 Offiziere eingerichtet werden. Der Lehrgang umfaßt drei Lehrstufen in drei Unterrichtsjahren. Zur ersten Lehrstufe werden 100 Offiziere einberufen, von denen 50 zur zweiten und später zur dritten Lehrstufe übertreten. Die Eröffnung ist zum 1. October 1902 in Aussicht genommen; zur Einrichtung und zur Ausführung der zahlreichen Vorbereitungsarbeiten müssen jedoch der Director und der Adjutant schon vom 1. April 1902 ab zum Etat gebracht werden. Das Directionsmitglied, das den Director unterstützt und bei dessen Verhinderung vertritt, ist zum 1. Juli 1902, der Lehrer zum 1. October 1902 erforderlich. Die Anforderung des sonstigen Personals bleibt für 1903 und 1904 vorbehalten. Die Höhe der fortdauernden Ausgaben, die vom 1. October 1904 ab entstehen werden, ist auf 300 000 M. jährlich geschätzt. Zunächst sind in den Etat 1913 M. eingestellt.

### Das „Aetna-Building“ in New York.

In amerikanischen Fachblättern wird berichtet, daß für die „Aetna-Feuerversicherungs-Gesellschaft“ ein Geschäftshaus im Bau ist, das bei einer Grundfläche von 30 m Straßenfront auf 36 m Tiefe eine Höhe von 138,7 m mit 30 Stockwerken erhalten soll. Das bisher als höchstes Geschäftshaus bekannte Park Row Building hat 116,4 m Höhe, wird durch den Nebenbau also noch um 22,3 m übertroffen werden. Der letztere wird in dem sogenannten Stahlgerüstbau ausgeführt und soll 12 500 000 Fr. kosten.

### Schmiede in Deutsch-Ostafrika.

Die Industrie der Eingeborenen des deutsch-ostafrikanischen Schutzgebietes hat zum Theil einen ziemlich hohen Grad der Vervollkommnung erreicht. Besonders steht das Schmiedehandwerk in hoher Blüthe. Die Schmiede haben ihre Werkstätte gewöhnlich neben den Dörfern unter offenen Schutzdächern aufgeschlagen. Um den kurzen, in den Boden eingelassenen Amboss kauern die Arbeiter und hämmern das Eisen. Das Feuer wird durch einen aus Arabien eingeführten Blasebalg angefaßt, den ein Junge mit den Händen treibt. Die beste Kohle liefert die Dampalme. Das Eisen kommt meist in großen Klötzen aus Sansibar und wird zu Ackergeräthen, Aexten, Messern und leichten Säbeln verarbeitet. Die zur Verwendung kommenden Zangen und Hämmer sind von verschiedener Größe und ziemlich primitiv gearbeitet. Das klassische Land für die Gewinnung und Verarbeitung des Eisens in Ostafrika ist das Diaggaland und in nächster Linie das Gebiet des Paregebirges, und zwar besonders die Landschaften Ugueno und Usangi. Hier wird, namentlich im Diaggaland, meist selbstgewonnenes Eisen verarbeitet. Den Vorgang der Eisengewinnung aus dem von den Wasserläufen mitgeführten Geröll schildert Bornmann (Usambara S. 232) folgendermaßen: Eine Person, meist ein Weib oder ein Knabe, steigt in den eisenführenden, meist etwa knietiefen Bach und legt etwas schwarzen Lehm an eine geeignete Uferstelle. Hierauf wird mit den Händen reichlich Wasser darüber gegossen, bis die leichteren Sandtheile weggeschwemmt werden und der schwere, natürlich noch sehr unreine Eisenstaub am Boden liegen bleibt. Dieser wird dann getrocknet und vorerst, in Bananenblättern verpackt, aufbewahrt. Die primitiven Schmelzwerke sind im ganzen Lande zerstreut. Die meisten findet man in Südpära und im Grenzgebiete von Usangi und Ugueno. Dort gewahren die zahlreichen aus dem Grün der Bananenhaine und Felder aufsteigenden Rauchsäulen der Landschaft ein eigenartiges Gepräge. Die Schmelzhütten bestehen aus einem leicht geneigten viereckigen Stängendach, das auf vier Pfählen ruht. Neben diesem wird erst ein kleiner Kohlenmeiler aus Eisen mit darauf gehäufte Asche angemacht und Holzkohle gebrannt. Hierauf wird der Eisenstaub in eine unter dem Schuttdach befindliche Grube geleert, Holzkohle darüber gehäuft und angebrannt. In das Feuer führt ein etwa meterlanges Thonrohr, in dessen trichterförmig angebautes hinteres Ende die beiden Holzenden des Blasebalges Luft einführen. Die ganze Arbeit wird vorzugsweise von Weibern verrichtet, die unter der Leitung eines Schmiedes stehen.

„Deutsche Colonialzeitung.“

## Industrielle Rundschau.

### Actiengesellschaft Bergwerksverein Friedrich Wilhelms-Hütte zu Mülheim a. d. Ruhr.

Der Bericht des Vorstandes über das Jahr 1900/1901 giebt folgende Charakteristik der Geschäftslage: „Leider hat das Ergebnis infolge des allgemeinen wirtschaftlichen Rückganges den am Schlusse des vorjährigen Berichtes ausgesprochenen Erwartungen nicht entsprochen. In der überaus günstigen Lage des Eisen- und Kohlenmarktes während des Vorjahres vollzog sich ein vollständiger Umschwung, von dem auch wir nicht unberührt geblieben sind. Der von keiner Seite erwartete starke Preisrückgang aller Eisenerzeugnisse während dieses Zeitraumes hat sich für uns in der Hauptsache auf das Röhrengeschäft erstreckt, in welchem der scharfe Wettbewerb bei teilweise geringerer Nachfrage sich in hohem Grade ungünstig bemerkbar machte und das Betriebsergebnis unserer Gießereien erheblich beeinträchtigte. Da unsere Leistungsfähigkeit durch die Neubauten im Hochofen- und Gießereibetriebe sich bedeutend erhöht hat, so mußten mangels Absatzes der Mehrerzeugung wesentliche Betriebseinschränkungen erfolgen, um das weitere Auswachsen der ohnehin großen Bestände zu verhindern. Den hierdurch gesteigerten Selbstkosten standen einerseits stark fallende Preise auf dem Röhrenmarkte gegenüber, während andererseits auf dem Roheisenmarkte überhaupt keine neuen Abschlüsse mehr zustande kamen. Auf letzterem entbrannte vielmehr zwischen dem Roheisensyndicat und den Käufern ein Kampf infolge der im vorigen Jahre zu hohen Preisen gethätigten Roheisenabschlüsse, welcher inzwischen für Gießereien durch die Verschmelzung der alten mit neuen billigeren Abschlüssen einen vorläufigen Abschlus fand. Die hierbei von den Hochofenwerken gebrachten Opfer sind im Hinblick auf die zu hohen Preisen gethätigten Rohstoffkäufe sehr empfindlich und werden die Ergebnisse des laufenden Geschäftsjahres nicht unerheblich schmälern. Der verminderte Roheisenabsatz und die auf den Hüttenplätzen lagernden großen Vorräte werden voraussichtlich noch weitere Betriebseinschränkungen nach sich ziehen, wenn nicht rechtzeitig durch eine den heutigen Verhältnissen entsprechende Herabsetzung der Rohstoffpreise dem Eisenmarkte eine lebhaftere Anregung zu theil wird. Angesichts der noch wenig geklärten Lage des letzteren mußte die Bewertung unserer großen Bestände an Rohstoffen und Erzeugnissen vorsichtig und zum größten Theil nuf Selbstkosten bemessen werden. Die Gießereien haben entsprechend den Vergrößerungen eine weitere Vermehrung der Erzeugnisse gegen das Vorjahr zu verzeichnen. Da der Absatz jedoch nicht gleichen Schritt mit der Mehrerzeugung hielt, mußten Einschränkungen eintreten, welche naturgemäß Erhöhung der Selbstkosten bedingten und infolge dessen einen Gewinns nicht erbrachten. Das Ertragnis unserer Maschinenbau-Anstalt, welche fortgesetzt gut beschäftigt war, hat sich auf der vorjährigen befriedigenden Höhe gehalten.“

Was die Erzeugung des Werks betrifft, so betrug die Förderung und Gewinnung der Grube Stangenwage 12670 t Roheisenstein gegen 10698 t im Vorjahre. Hier- von wurden selbst verhüttet 2310 t, während 7516 t verkauft wurden. Die Gesamt-Erzeugung an Roheisen betrug 65962 t gegen 53958 t im Vorjahre; davon wurden 29187 t verkauft und 32111 t in den eigenen Gießereien verbraucht. Die Gesamterzeugung an Gufswaren betrug 39326 t gegen 36603 t im Jahre vorher. Hiervon wurden 3372 t der Maschinenbau-Anstalt zur weiteren

Bearbeitung überwiesen, der Rest verkauft, bezw. auf Lager genommen. Die Maschinenbau-Anstalt war reichlich mit Aufträgen versehen; sämtliche Werkstätten hatten volle Beschäftigung. Das Fabrications-Quantum beträgt 3332766 kg gegen 3625433 kg des Vorjahres bei einem Umschlage von 1859 917,71. Der Rohgewinn beträgt 573322,47. Davon ab: Abschreibungen mit 288 408,43.

In der Generalversammlung der Gesellschaft wurde in Bezug auf die Verwendung des Reingewinns von 284 914,04. beschlossen, dafs nach Überweisung von 15 000. an den Reservfonds und nach Rückstellung von 75 000. auf etwaige weitere Werthverminderung der Vorräte, sowie nach Bestreitung von Gewinnanteilen mit 16541,60. auf das Actienkapital von 4 000 000. eine am 2. Januar 1902 zahlbare Dividende von 4 % mit 160 000. zur Verteilung gelangt. Aus dem alsdann noch erübrigen den Betrage von 18372,44. würde die Auszahlung der üblichen Gewinnanteile und Belohnungen an Beante zu erfolgen haben und der hiernach verbleibende Rest auf neue Rechnung vorzutragen sein.

### Berliner Werkzeugmaschinenfabrik, Actiengesellschaft, vormals L. Selter.

Im Bericht für 1900/1901 heifst es u. a.: „Der Umsatz im Geschäftsjahre stellte sich auf 1433 925,64. Es wuchs seit August 1900 die bereits im Frühjahr aufgetauchte rückgängige Conjunctur in so rapiden Weise, dafs es im weiteren Verlaufe des Geschäftsjahres nur durch immer mehr zunehmende Herabsetzung der Verkaufspreise möglich war, neue Aufträge zu erhalten. Dieser jähe Conjunctur-Umschwung veranlafte uns auch, die maschinelle Ausrüstung unserer neuen Fabrik zu verlangsamen und unsere Arbeiterzahl auf ihren früheren Stamm nach und nach einzuschränken, für einzelne Colonnen desselben hin und wieder aber auch verkürzte Arbeitszeit einzuführen. In der Rohrfabrication waren wir in gleicher Weise wie im Vorjahre beschäftigt. Es sind aber die Preise in dieser Fabrication keine zufriedenstellende.“

Die Ungunst der Conjunctur hält im laufenden Geschäftsjahre an und ist es trotz aller Preisgeständnisse äußerst schwer, Aufträge zu einer genügenden Beschäftigung zu erhalten. Anfragen gehen in reichlichem Maße ein, ein Beweis, dafs ein Bedarf an Maschinen für rationellere Ausstattung der Werke vorliegt, doch stoßen wir bei Verfolg unserer Angebote vielfach auf vorläufige Ablehnung, weil die maßgebenden Stellen erst bei günstigerer Conjunctur die erforderlichen Geldmittel bewilligen wollen. Die gegenwärtige handelspolitische Lage trägt nicht unwesentlich zur Erschwerung des Absatzes bei, doch sind wir der Überzeugung, dafs nach Überwindung der jetzigen allgemeinen Geschäftskrisis und besonders nach erfolgtem Abschlus neuer Handelsverträge ein besserer Geschäftsgang auch bei uns wieder eintreten wird.

Der Bruttogewinn beträgt für das Geschäftsjahr 1900/1901 nur 126312,77. so dafs unter Zuziehung des Vortrages aus 1899 1900 mit 6274,70. insgesamt 132587,47. zur Verfügung stehen. Aus letzterem bringen wir für Abschreibungen bezw. Reservestellungen 40744,71. in Vorschlag, so dafs unter Abrechnung des Vortrages aus 1899/1900 ein Reinertrag von 76508,06. verbleibt. Nach Abzug der vertragmäßig von diesem Reingewinn zu be- rechnenden Tantiemen verbleiben einschließend des

Vortrages aus dem Vorjahre 75 185,96  $\mathcal{M}$  zur Verfügung, welche die Zahlung von  $\frac{4}{5}\%$  Dividende zulassen. Aus dem Reste von 4334,84  $\mathcal{M}$  soll den Beamten eine Gratification von 2500  $\mathcal{M}$  gewährt werden, und die übrigen 1848,84  $\mathcal{M}$  sind auf das laufende Jahr vorzutragen.<sup>4</sup>

### Düsseldorfer Eisen- und Drahtindustrie, Actiengesellschaft zu Düsseldorf.

Aus dem Geschäftsbericht über das Jahr 1900/1901 theilen wir Folgendes mit:

„Die Preise unserer Fabricate sind stetig gefallen und haben zur Zeit den kaum jemals dagewesenen niedrigsten Stand erreicht, obwohl Arbeitslöhne, Kohlen, Koks und andere Rohmaterialien früher erheblich billiger waren als jetzt. Unsere Gesellschaft hatte bei der allgemein schlechten Marktlage besonders noch deshalb zu leiden, weil bedeutende Mengen Halbfabricate, Roh-eisen und Schrott in der Hochconjunctur eingekauft waren und abgenommen werden mußten. Da wir wegen unserer Zugehörigkeit zu dem Verbands Deutsche Drahtstiften-Fabricanten und zu anderen Syndicaten einen großen Theil unserer Production nicht auch im voraus verkaufen konnten, wir aber glaubten, wegen des damals herrschenden Mangels an Rohmaterial letzteres für längere Zeit sicherstellen zu müssen, so standen beim Rückgange der Conjunctur diesen Einkäufen nur theilweise auch Verkäufe zu entsprechenden Preisen gegenüber. Aber leider wurde von den verkauften Mengen nur wenig vertragsmäßig abgenommen. Das Uebrige mußten wir theils zu ermäßigten Preisen liefern, um die Existenz der Abnehmer nicht zu gefährden, theils gänzlich streichen, da die Käufer zahlungsunfähig wurden. Aus diesen Gründen ist das Ergebnis des letzten Geschäftsjahres ein recht unerfreuliches geworden, denn laut dem Rechnungsabschluß haben wir einschließend der Abschreibungen im Betrage von zusammen 113 246,23  $\mathcal{M}$  eine Unterbilanz von 162 001,77  $\mathcal{M}$  zu beklagen, zu deren Deckung der Reservefonds nur eben hinreichte. Leider bringt das neue Geschäftsjahr einen noch viel größeren Verlust, da die auf den früheren Abschüssen noch rückständigen Mengen Rohmaterial und Halbfabricat ganz bedeutend sind. Wir hatten am 1. October 1901 noch 31 857 t abzunehmen, und stellte sich hierfür der Unterschied zwischen Abschluß- und Tagespreis auf etwa 900 000  $\mathcal{M}$ . Nach vielen Bemühungen ist es uns kürzlich gelungen, die Lieferanten zu bestimmen, uns die rückständigen Mengen zu Tagespreisen zu berechnen, während ihnen die Differenz in 5 procentigen, al pari rückzahlbaren Obligationen vergütet wird. Diese Obligationen sind vom 1. Januar 1902 ab zu verzinsen und vom 1. Juli 1906 ab jährlich mit 5 % und den ersparten Zinsen zu amortisiren; eine frühere oder stärkere Amortisation ist unserer Gesellschaft freigestellt. Unsere Production betrug an Stabeisen 22 583 t, an Walzdraht 16 236 t, an gez. Draht und Drahtfabricaten 23 532 t, an Stabeisen 12 323 t.“

### Georgs-Marlen-Bergwerks- und Hütten-Verein, Osnabrück.

Der Betriebs-Überschufs des Geschäftsjahres 1900/1901 beträgt 2644 983,41  $\mathcal{M}$  gegen 3873 205,01  $\mathcal{M}$  in 1899/1900. Die Erzeugung betrug: 1. Abtheilung Piesberg, Steinbrüche: Bearbeitete Steine 37 273 t, anbearbeitete Steine 183 674 t. 2. Abtheilung Hüttenwerk. Aus den eigenen Gruben wurden gefördert: Erze 235 594 t, Kohlen 52 019 t. Erzeugt wurden: Koks 79 000 t, Roheisen 96 240 t. Die Eisengießerei erzeugte 7028 t Gufswaren. An Schlacken-Fabricaten sind hergestellt: Cement 1686 t, Mörtel 4490 t, Schlackensteine 10 839 600 Stück. 3. Abtheilung Stahlwerk. Erzeugt

wurden: Halbfabricate, als Rohstahl n. s. w. 77 318 t, Fertigfabricate, als Schienen, Schwellen n. s. w. 55 063 t, Gufswaren 7623 t, in der Steinfabrik feuerfeste Steine 7580 t. Die an fremde Abnehmer abgesetzten Erzeugnisse aller drei Abtheilungen hatten einen Werth von rund 15 304 648  $\mathcal{M}$  gegen 16 018 340  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Daneben betrug die Summe der Lieferungen der einzelnen Abtheilungen untereinander rund 6 157 167  $\mathcal{M}$  gegen 5 392 599  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Auf den verschiedenen Werken des Vereins wurden insgesamt 5692 Arbeiter beschäftigt. Die an dieselben gezahlten Löhne beliefen sich auf 5 467 260,10  $\mathcal{M}$ . Die Ausgaben der Gesellschaft für Arbeiterzwecke stellten sich im Berichtsjahre: für Kranken- und Knappschaftskassen auf 101 773,16  $\mathcal{M}$ , für Invaliditäts- und Altersversicherung auf 43 998,45  $\mathcal{M}$ , für Unfallversicherung auf 79 765,54  $\mathcal{M}$ , für sonstige freiwillige Zuwendungen auf 22 210,77  $\mathcal{M}$ , insgesamt auf 247 747,92  $\mathcal{M}$ , gegen 218 259,15  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. An Staats- und Gemeindeabgaben sind 90 266,53  $\mathcal{M}$  gegen 43 198,61  $\mathcal{M}$  im Vorjahre gezahlt.

Ueber die Abtheilung Stahlwerk heifst es im Bericht: „Die Beschäftigung der Osnabrücker Werkstätten war während der ersten Monate des Rechnungsjahres noch eine recht gute, litt aber dann unter dem Drucke der niedrigeren Conjunctur. Diese letztere wurde für uns nun so empfindlicher fühlbar, als wir angesichts der hohen Kohlen- und Kokspreise an den Lieferungen für die preussischen Eisenbahnverwaltungen große Verluste erlitten, und gerade im Augenblicke der Fertigstellung des neuen Pieswerkes und der neuen mechanischen Werkstätte die Preise für Schmiedestücke einen Stand erreicht hatten, welcher für diese Anlagen zunächst wenig Aussicht auf lohnende Arbeit bot. Die Bauten selbst sind in Bezug auf technische Leistungsfähigkeit durchaus günstig ausgefallen und wenn, wie zu erwarten steht, in dem Bau neuer Schiffe für die Folge die bereits eingetretene Regsamkeit fortdauert, so werden sich auch für uns wiederum annehmbare Arbeitsobjecte finden. Wir sind jetzt instande, auch die größten Schmiedestücke in vollständiger Bearbeitung zu liefern, während mit den alten Werkstätten auf einen ernstlichen Wettbewerb fortan hätte verzichtet werden müssen. In Zeiten, wie der gegenwärtigen, liegen die Verhältnisse für die Osnabrücker Abtheilung nach wie vor insofern schwierig, als wir darauf angewiesen sind, nach Möglichkeit die Fabrication von besser bezahlten Sondererzeugnissen zu pflegen. Das hat uns auch im abgelaufenen Geschäftsjahre helfen müssen, und so ist zu hoffen, daß unsere Bemühungen, gute Constructionen und bessere Materialqualität zur Geltung zu bringen, auch in Zukunft nicht ohne Erfolg bleiben werden. Bei aller Schwierigkeit der Lage ist es doch gelungen, noch einige gute Aufträge in unseren Specialitäten hereinzuholen. Anser in Schmiedestücken hat auch die Nachfrage in Weichen und Feldbahnen nachgelassen, und demgemäß hat die Beschäftigung der betreffenden Werkstätten ebenfalls Einschränkungen erfahren. Sowohl für das Stahlwerk wie für die Hütte wird immer mehr erkennbar, daß diese Betriebe auf die Beschaffung guten und billigeren Brennmaterials angewiesen sind, mit dem die im Ausbau befindliche Zeche Werne uns demnächst versorgen wird.“

Die Ansichten für die Zukunft schildert der Bericht wie folgt: Die Entwicklung des Geschäftes hat sich, wie für andere Unternehmungen der Montanindustrie, auch für uns im vergangenen Jahre sehr viel mißlicher gestaltet, als wir bei Herausgabe unseres letzten Berichtes annehmen zu dürfen glaubten. Wenn es sich für die Ueberwindung der schon Ende 1900 eingetretenen Flaue lediglich darum gehandelt hätte, die über den gesunden Bedarf hinausgegangenen Speculationskäufe in den verschiedenen Artikeln der Eisen- und Stahlindustrie abzuwickeln, so würde man

vielleicht schon jetzt auf eine Wiedergesundung der Verhältnisse vertrauen können. Leider haben aber, neben der Überspannung in den industriellen Betrieben, die Folgen der südafrikanischen und chinesischen Wirren und noch mehr die durch die zahlreichen Bankbrüche eingetretene Erschütterung des allgemeinen Vertrauens die Lage wesentlich verschlechtert, und wir halten es kaum für möglich, heute eine bestimmte Aussicht darüber zu fassen, welchen Verlauf die Dinge im laufenden Rechnungsjahr nehmen werden. Es wird daher richtig sein, vorläufig noch nicht mit einer greifbaren Besserung zu rechnen, andererseits jedoch an der alten Erfahrung festzuhalten, daß auf Regen Sonnenschein folgt und daß aus unserem Unternehmen in absehbarer Zeit wieder ein neues Aufblühen beschien sein wird.<sup>24</sup>

Die Abschreibungen belaufen sich auf 698 669,73 *M*. Der verbleibende Reingewinn von 779 224,57 *M* bleibt hinter demjenigen des Vorjahres — 1 052 000 *M* — um 872 775,43 *M* zurück. — Es wurde beantragt, daß vom Reingewinne überwiesen werden: dem allgemeinen Reservefonds 38 961,23 *M* und einem Betriebs-Reservefonds 50 000 *M*. Die statutenmäßige Tantüme des Aufsichtsraths beträgt 1886,80 *M* und die contractliche Tantüme des Vorstandes 13 783,40 *M*. Ferner wurde beantragt, daß an Dividende gezahlt werden: 5 % auf das Prioritäts-Actienkapital von 3 150 000 *M* = 157 500 *M* und 4 % auf das Stammactien-Kapital im Betrage von 12 900 000 *M* = 516 000 *M* und daß der verbleibende Rest von 1093,14 *M* auf neue Rechnung vorgetragen werde.

#### **Gutehoffnungshütte, Actienverein für Bergbau und Hüttenbetrieb, Oberhausen 2, Rheinland.**

Die Einleitung des Berichts des Vorstands lautet: „Das Geschäftsjahr 1900/1901 hat uns in unserer Hoffnung auf ein verhältnismäßig günstiges Ergebnis, der wir in unserem letzten Bericht Ausdruck geliehen haben, nicht getäuscht. Der Rechnungsabschluss ergibt nach Abzug der allgemeinen Unkosten einen Gewinn von 7 744 526,87 *M* gegen 10 569 323,50 *M* im Vorjahre. Beläuft sich hiernach das Minderergebnis auf 2 824 796,63 *M*, so kann dies unter Berücksichtigung der Marktverhältnisse, mit denen wir zu kämpfen hatten, nicht überraschen. Die Verfallung des Marktes, die im Frühjahr 1900 anfangs sich geltend zu machen, hat weitere Fortschritte gemacht und große Verheerungen im Erwerbsleben angerichtet. Ob dieser Zustand von längerer Dauer sein wird, oder ob alsbald eine Besserung zu erwarten, ist schwer vorzusagen. Die mannigfachen Zusammenbrüche auf den verschiedensten Gebieten des Wirtschaftslebens haben bis dahin das ohnehin erschütterte Vertrauen noch weiter geschädigt. Es ist wohl nicht zu bezweifeln, daß infolge des mangelnden Vertrauens der Inlandbedarf in einer Weise zurückgegangen ist, beziehentlich sich zurückgehalten hat, daß eine weitere Fortdauer eines solchen Zustandes nicht erwartet werden kann. Wenigleich der Preisrückgang sich sowohl im Inlande als auch im Auslande geltend gemacht hat, so ist doch die Nachfrage bezw. der Bedarf im Inlande wesentlich stärker zurückgegangen als im Auslande. Unsere im vorjährigen Berichte ausgesprochene Befürchtung, daß die zu sehr guten Preisen gethätigten Abschlüsse nicht abgewickelt werden würden, hat sich zu unserem lebhaften Bedauern erfüllt. Die Käufer konnten und wollten zu den hohen Preisen und zu den vereinbarten Fristen nicht mehr abnehmen und suchten mit allen Mitteln, von den alten Abschlüssen loszukommen, sei es durch Zahlung eines mäßigen Regeldes, das natürlich dem uns entgangenen Gewinn nicht annähernd entsprach, sei es durch Thätigung neuer Abschlüsse und Verschmelzung dieser mit den

alten auf der Grundlage eines ermäßigten Preises. Daß es uns unter den geschilderten Verhältnissen nicht möglich war, unsere Erzeugung auf der Höhe des Vorjahres zu halten, bedarf keiner näheren Darlegung. Unsere Hervorbringung ist in sämtlichen Erzeugnissen mit Ausnahme von Kohlen und Eisenerzen zurückgegangen und es hat zeitweise großer, mit Opfern verbundener Anstrengungen bedurft, die zur Aufrechterhaltung eines wirtschaftlichen Betriebes erforderlichen Arbeitsmengen herbeizuschaffen. Der Mangel an Arbeit und der starke Preisrückgang sind außer in den geschilderten Verhältnissen auch in dem verstärkten Wettbewerb der neuen lothringischen Werke und in den schwierigen Creditverhältnissen begründet. Während wir im Geschäftsjahre 1899/1900 durchschnittlich 8 Hochöfen betreiben konnten und die damit erzielte Roheisenerzeugung den Bedarf unserer Stahl- und Walzwerke nicht ganz zu decken vermochte, so daß wir uns genöthigt sahen, fremdes Roheisen zu hohen Preisen hinzuzukaufen, hatten wir im verflossenen Geschäftsjahre durchschnittlich nur 7 Hochöfen im Betrieb und waren mit Rücksicht auf den verminderten Bedarf und auf unsere Verpflichtung zur Abnahme des zur Zeit der Hochfluth von uns gekauften Roheisens in die Zwangslage versetzt, Mitte März 1901 unseren Hochofenbetrieb auf 6 Oefen zu beschränken. Wir wollen hierbei nicht unterlassen, hervorzuheben, daß wir bei Anstellung des Rechnungsabschlusses Rücklagen sowohl für die zu hohen Preisen gekauften Rohstoffe, insbesondere Roheisen und Erze, wie auch für eingegangene Lieferungsverpflichtungen gebildet haben.

Haben wir bis jetzt nur wenig Erfreuliches zu berichten gehabt, so begrüßen wir andererseits die am 1. Juni 1901 endlich erfolgte, von uns seit Jahren geforderte, Einführung eines ermäßigten Tarifs für den billigeren Bezug der Minetteerze mit lebhafter Genugthuung; durch diese Maßnahme der Königlichen Staatseisenbahnverwaltung sind wir in die Lage versetzt, Minetteerze aus unseren eigenen, in sehr günstiger Entwicklung sich befindlichen Gruben in größerem Umfang als bisher zu verbütten und den Betrieb der Erzgruben zu verstärken. Die günstige Lage unseres Erzgrubenbesitzes in Verbindung mit unserer großen, werthvollen Kohlenberechtsame läßt uns hoffen, daß wir auch über schwere Zeiten hinwegkommen werden.“

Der Verein beschäftigte am 30. Juni 1901 ausschließlich der bei der Kaseuer- und gemeinschaftlichen Minette-Gewinnung sowie der auswärts mit Aufstellungsarbeiten beschäftigten Leute, an Beamten und Arbeitern 13 586 gegen 13 640 am Schlusse des Vorjahres. Die Zahl der auswärts mit Aufstellungsarbeiten beschäftigten Arbeiter betrug sich am 30. Juni 1901 auf 294 gegen 392 zu derselben Zeit des vorhergegangenen Jahres. Die Einnahme für verkaufte Erzeugnisse, das ist der Umsatz, betrug im Jahre 1900/1901 53 816 343,34 *M* gegen 55 741 794,47 *M* im Vorjahre. An Löhnen und Gehältern wurden 18 538 924,63 *M* gegen 18 466 634,32 *M* im Vorjahre bezahlt.

Im abgelaufenen Geschäftsjahre wurde bezahlt: an Staats-Einkommensteuer 206 300 *M*, an Gemeinde-Einkommensteuer 382 586 *M*, an Gewerbesteuer 163 807,07 *M*, an Grund- und Gebäudesteuer 34 777,22 *M*, an Beiträgen zur Arbeiterkranken- und Pensionskasse 112 601 *M*, an Beiträgen zur Knappschaftskasse 219 135,02 *M*, an die rheinisch-westfälische Hütten- und Walzwerks-Berufsgenossenschaft (Beitrag für das Kalenderjahr 1900) 146 242,68 *M*, an die Knappschafts-Berufsgenossenschaft (Beitrag für das Kalenderjahr 1900) 121 011,14 *M*, an die Invaliditäts- und Altersversicherungs-Anstalt 115 959,92 *M*, insgesamt 1 502 419,35 *M* gegen 1 275 039,75 *M* im Vorjahre, mithin ein Betrag, der 8,35 % des Actienkapitals gegen 7,8 % im Vorjahre gleichkommt.

Die Erzeugung stellte sich wie folgt:

	1899/1900	1900/1901
Kohlen . . . . .	1 372 447	1 412 995
Eisenerze . . . . .	305 990	322 968
Kalksteine . . . . .	108 810	62 450
Dolomit . . . . .	13 940	12 570
Roheisen . . . . .	397 953	370 548
Walzwerks-Erzeugnisse in Eisen und Stahl .	310 375	268 652
Maschinen, Dampfkessel, Brücken, Gufswaaren u. s. w. . . . .	46 615	45 778

Es wurde vorgeschlagen, aus dem sich ergebenden Gewinn von 7 744 526,57  $\mathcal{M}$  für Abschreibungen 4 400 000  $\mathcal{M}$  zu entnehmen und den unter Hinzurechnung des Gewinnvortrages aus dem Vorjahre in der Höhe von 208 522,26  $\mathcal{M}$  verbleibenden Reingewinn von 3 553 049,13  $\mathcal{M}$  wie folgt zu verwenden: Dividende und zwar: 2½ % auf die am 31. December zurückgezählten restlichen 4 500 000  $\mathcal{M}$  Prioritäts-Actien L<sup>a</sup> B = 112 500  $\mathcal{M}$ , 20 % auf die am 1. Juli 1900 vorhanden gewesen 13 500 000  $\mathcal{M}$  Actien L<sup>a</sup> A = 2 700 000  $\mathcal{M}$ , 10 % auf die am 1. Januar 1901 neu begebenen 4 500 000  $\mathcal{M}$  Actien L<sup>a</sup> A = 450 000  $\mathcal{M}$ . Vortrag auf neue Rechnung 290 549,13  $\mathcal{M}$ .

#### Langscheder Walzwerk und Verzinkereien, Actiengesellschaft in Langschede a. d. Ruhr.

Der Geschäftsbericht für 1900/1901 weist darauf hin, daß zu den Gründen allgemeiner Natur, welche den derzeitigen wirtschaftlichen Niedergang erklären, für die Eisenindustrie und insbesondere für die weiterverarbeitenden Werke noch Ursachen specieller Art sich gesellen, und zwar stellt sich als eine solche in der Hauptsache das Mißverhältnis zwischen dem Preise des Rohmaterials und dem des Fertigproductes dar. Weiterhin habe sich für das Werk von ungünstigen Einflüssen erwiesen, daß durch die im vorigen Bericht erwähnten und im laufenden Geschäftsjahr zur Ausführung gelangten Vergrößerungen der Anlage eine längere Betriebsstörung bedingt war, so daß, abgesehen von der ungünstigen Geschäftslage, die Production nicht unerheblich hinter der vorjährigen zurückbleiben mußte. Während bei normalem Geschäftsgang und unter Berücksichtigung der durch die Vergrößerung bedingten Productionserweiterung das vorgekaufte Rohmaterial etwa der Production eines Jahres entsprechen haben würde, werde das Quantum angesichts der geschädigten Umstände erst im December 1901 verarbeitet sein. Auch bei der Abtheilung für Verzinkung ließen sowohl Beschäftigung wie Preise zu wünschen übrig. Ebenso hatte das Rothenfelder Werk unter der Ungunst der Verhältnisse zu leiden, indem auch dieses mit einem großen Bestand an Blechen und Walzeisen zu den damaligen hohen Preisen in das neue Jahr eintrat und die Preise für seine Fabricate, insbesondere was die gewöhnliche Handelswaare anbelangt, stark zurückgingen. Das Rothenfelder Werk sei gerade in der jüngsten Zeit zur Fabrication einer Reihe lohnender Specialartikel übergegangen, welche sich gut einführen und eine gute Zukunft versprechen, auch sei dasselbe ohne irgendwelche Verpflichtungen für den Bezug von Rohmaterial in das neue Geschäftsjahr eingetreten.

Es ergibt sich nach Abzug eines Reingeldes, und der Abschreibungen ein Betrag von 44 041,12  $\mathcal{M}$ , ein Verlust von 189 065,01  $\mathcal{M}$ , so daß nach Absorbirung der Reserven im Gesamtbetrage von 72 401,39  $\mathcal{M}$  und des vorjährigen Vortrages von 15 728,92  $\mathcal{M}$  ein Verlust-Saldo von 101 534,70  $\mathcal{M}$  zum Vortrag auf neue Jahr gelangt.

#### Maschinenbau-Actiengesellschaft vorm. Gebr. Klein in Dahlbruch.

An Maschinen wurden im Geschäftsjahre 1900/01 facturirt: in Dahlbruch für 3 093 230  $\mathcal{M}$ , in Riga für 1 441 775  $\mathcal{M}$ . Wenn das Werk auch einen Bruttoüberschuss von 759 482,63  $\mathcal{M}$  erzielt hat, wird doch vorgeschlagen, von der Vertheilung einer Dividende abzusehen und die durch notwendige umfangreiche Neubauten, sowohl in Dahlbruch als auch in Riga geschwächten Betriebsmittel durch Ausgabe von 500 000  $\mathcal{M}$  neuer Actien zu stärken.

#### Onabrücker Kupfer- und Drahtwerk.

Der Bericht des Vorstandes über das Geschäftsjahr 1900/1901 lautet in der Hauptsache: „Nachdem unsere Verkaufspreise seit Juli 1898 bis August 1900, also während 2 Jahren ein fast gleichmäßiges Steigen um etwa 70 bis 80  $\mathcal{M}$  die Tonne erfahren hatten, folgte mit Januar 1901 ein plötzlicher Sturz um 90  $\mathcal{M}$  die Tonne, welcher durch billigeres Rohmaterial leider nicht ausgeglichen wurde. Den letzten Abschluss in Knüppeln hatten wir gemeinsam mit den übrigen Drahtwerken im September 1899 zur Lieferung bis Ende 1900 gemacht. Infolge der großen Geschäftslosigkeit gegen Ende 1900 und Anfang 1901 haben wir die gekauften Mengen nicht bis dahin aufbrauchen können, sondern noch etwa 2000 t ins Jahr 1901 hinübernehmen müssen. Auf diese Menge ist uns allerdings ein Nachlaß bewilligt worden, doch haben wir diesen zum Theil an unsere Kundschaft opfern müssen. Auf das Jahresergebnis hatte dies einen unheilvollen Einfluß. Während das erste Halbjahr noch einen guten Gewinn brachte, der eine kleine Dividende erwarten ließe, schließt das ganze Geschäftsjahr mit einem Verlust von 18 973,21  $\mathcal{M}$ . Durch das fast vollständige Darniederliegen des Drahtgeschäfts im vergangenen Winter gerieten die Drahtwerke in eine äußerst schlimme Lage. Die Unterhaltung der großen Vorräthe, die notwendige Einschränkung der Betriebe um einen oder mehrere Tage in der Woche, das vollständig verschwundene Vertrauen in eine baldige Wiederkehr besserer wirtschaftlicher Zustände machten die Lage immer verwickelter. Wir haben uns um die Auslandsgeschäfte nicht sonderlich beworben, sondern vorgezogen, mit beschränktem Betriebe auf Lager zu arbeiten und den vermehrten Frühjahrsbedarf abzuwarten, um dann unsere Vorräthe im Inlande zu verwerten. Dies ist auch gelungen. Seit Februar 1901 hat der Versand fast stetig zugenommen. Unsere Vorräthe sind gegenwärtig unter das normale Maß zusammengeschmolzen und am 1. Juli 1901 den Marktpreisen entsprechend niedrig bewertet worden. — Im Kupfergeschäft ist die Concurrenz größer geworden; die Verbände in den verschiedenen Artikeln sind theils bereits aufgelöst, theils sind sie so locker gefügt, daß sie nur nothdürftig zusammengehalten werden. So können in einzelnen Erzeugnissen die Preise nicht hoch kommen, in anderen werden wenigstens die Selbstkosten erzielt. An Eisen- und Kupferzeugnissen wurden 7500 t gegen 9787 t im Vorjahre versandt. Aufträge sind im laufenden Geschäftsjahre in ziemlicher Menge hereingekommen. In Stüben werden wir regelmäßig durch die gemeinsame Verkaufsstelle versorgt. Seit 1. Juli 1901 hat sich der Versand auf normaler Höhe gehalten; es hat allerdings hier und da eines Preisopfers bedurft, doch haben die letzten Monate immer noch mit einem mäßigen Gewinn abgeschlossen. Wie das Geschäft sich weiter entwickeln wird, darüber läßt sich zur Zeit nichts sagen. Der Preis der Knüppel ist zwar von seinem höchsten Stande um etwa 30 % heruntergegangen, doch ist dabei trotz Ausfuhrvergütung ein gewinnbringendes Ausfuhrgeschäft nicht möglich.“

### Phoenix, Actien-Gesellschaft für Bergbau und Hüttenbetrieb zu Laar bei Ruhrort.

Aus dem Bericht der Direction über das Jahr 1900/1901 theilen wir Folgendes mit: „Die ungünstige Wendung der geschäftlichen Lage, über die wir in der vorjährigen General-Versammlung schon berichten mußten, hat sich noch über Erwarten verschärft. Mangel an Specifications und fortwährendes Sinken der Preise kennzeichnet das Geschäft. Dazu kam, daß die zur Zeit der hohen Conjunctur abgeschlossenen Verkäufe zum großen Theil nicht zur Durchführung kamen oder doch nur mit starken Nachlässen im Preise und Ausdehnung der Lieferzeiten zur Ausführung gebracht werden konnten, während die, zur Deckung des den Verkäufen voraussichtlich entsprechenden Bedarfs, angekauften Rohmaterialien und Halbfabricate rechtzeitig in Empfang genommen werden mußten, da die Verkäufer auf Abnahme bestanden und nur in wenigen Fällen ein Entgegenkommen zeigten. Die Folge davon war, daß, während auf der einen Seite der Betrieb wegen Mangel an Aufträgen eingeschränkt werden mußte und somit der Verbrauch an Rohmaterialien abnahm, auf der anderen Seite die Magazin-Bestände sehr bedeutend zunahmen und mit Preisen belastet wurden, die der Conjunctur nicht mehr entsprachen. Diese Verhältnisse trafen uns um so schwerer, als die im Jahre vorher begonnene großen Umbauten und Neubauten viel später als ursprünglich in Aussicht genommen fertig wurden, weil fast alle Maschinenfabriken mit ihren Lieferungen weit zurückblieben. Besonders durch die verspätete Fertigstellung der neuen Hochofenanlage zu Laar wurden wir in doppelter Weise geschädigt, da nicht nur die angekauften, für den Betrieb nötigen Erze angestapelt wurden, sondern auch der Ausfall an Roheisen durch Zukäufe zu hohen Preisen ausgeglichen werden mußte. Durch alle diese Umstände wurden wir gezwungen, nicht nur bedeutende Abschreibungen auf die vorhandenen Magazin-Bestände vorzunehmen, sondern auch große Beträge zurückzustellen, um die auf Grund der früher abgeschlossenen Lieferungs-Verträge noch zu empfangenden bedeutenden Quantitäten an Erzen, Roheisen u. s. w. zu Werthen in die Magazine eingehen zu lassen, die der heutigen Geschäftslage entsprechen. Wir haben zu diesem Zwecke die Summe von 3 201 954,60 M. zurückgestellt und unter die Creditoren aufgenommen, und wird dieselbe im Laufe dieses Jahres im Verhältniß der Abwicklung der Lieferungs-Verträge wieder verschwinden.

Die Production unserer Werke erreichte die vorjährige bei weitem nicht. Die Nachfrage liefs schon im I. Semester derartig nach, daß wir unsere Betriebe einschränken mußten, namentlich wurden unsere Stahl- und Puddelwerke in erster Reihe davon betroffen. Mit Beginn des Jahres 1901 besserten sich die Verhältnisse soweit, daß wir allmählich den Stahlwerksbetrieb in Laar wieder verstärken konnten. Damit nahmen auch die Roheisen-Vorräthe ab, und wir konnten in Laar den neuen Hochofen V am 1. Mai 1901 anblasen. Das Puddelwerk in Laar haben wir leider inzwischen ganz still stellen müssen, während in Hamm der Betrieb zunächst auf 10 Ofen reducirt blieb, in Nachrodt aber wieder 15 anstatt 10 und in Lippstadt 6 anstatt 5 im Feuer stehen. Das Martinwerk in Eschweiler-Aue kann leider immer noch nur mit 1 Ofen betrieben werden, weil sich sonst der Block-Vorrath zu sehr häufen würde. Der Betrieb auf unseren Eisensteingruben in Nassau wurde im vergangenen Jahre weiter eingeschränkt. Die Gesamtförderung betrug 18 081 t gegen 27 836 t im Vorjahre.

Auf Grube Steinberg bei Rümelingen wurden 121 675 t Eisenstein gewonnen, gegen 140 495 t im Jahre 1899/1900, und ferner auf Grube Carl Lueg bei Fentsch in Lothringen 180 150 t gegen 118 914 t.

Die Leistungsfähigkeit dieser Gruben, die zur Hälfte uns, zur anderen Hälfte der Gutehoffnungshütte

gehören, konnte nicht voll ausgenutzt werden, weil es infolge der Einschränkung der Hochofen-Betriebe in Luxemburg und Lothringen an Absatz mangelte. Nachdem inzwischen die längerstrebten ermäßigten Erztarife eingeführt sind, werden größere Mengen nach Rheinland-Westfalen bezogen, und auch wir haben uns auf stärkere Verarbeitung eingerichtet (im vorigen Jahre bezogen wir bereits 50 122 t gegen 32 260 t im Jahre 1899/1900), so daß wir wohl auf eine bessere Rente aus den dort angelegten Kapitalien rechnen können. Leider hat der Herr Minister die Einführung des Erztarifs nach den Rheinhäfen noch immer abgelehnt, so daß wir unsere günstige Lage nicht voll ausnutzen können. Wir müssen daher mit doppelter Energie auf die Kanalisation der Mosel hinwirken.

Auf Zeche Westende hat die Förderung wiederum zugenommen: sie betrug 389 771,3 t in 303 Arbeitstagen, gegen 339 763,3 t in 300 Arbeitstagen im vorigen Jahre. Da diese Zeche nicht in der Lage war, uns unseren Bedarf an feinen Koks kohlen ganz zu liefern, und auch das Kohlen-Syndicat den Rest nicht abgeben konnte, so mußten wir dazu übergehen, Förderkohlen, wie sie aus der Grube kommen, zu brechen und zu mahlen. In Zukunft werden wir nach Möglichkeit nur Siebprodukte herstellen, die ganz feinen direct als Koks kohlen verwenden, die gröberen waschen und, soweit uns noch Koks kohlen fehlen, vermahlen. Auf diese Weise denken wir die eigene Förderung in weit stärkerem Maße als bisher selbst zu verbrauchen. An Koks wurden auf Zeche Westende producirt 57 167 t gegen 35 684 t in 1899/1900, und an Ziegelsteinen 3 637 900 Stück, gegen 3 907 975 Stück. Der Absatz hatte auch hierin wesentlich nachgelassen. Die Roheisenproduction litt besonders in Laar vielfach unter bedeutenden Betriebsstörungen. In Laar wurden erblasen 128 200 t Thomasseisen und 6181 t Ferromangan, in Summa 134 381 t gegen 101 541,5 t im Vorjahre. Die Hütte zu Berge-Borbeck producirt 59 462 t gegen 78 059 t im Vorjahre. In Kupferfeld producirt wir 31 454 t Gießerei-Roheisen gegen 30 711 t im Vorjahre. Im ganzen wurden also 219 116 t Roheisen und 6181 t Ferromangan, gegen 210 311,8 t Roheisen im Vorjahre erzeugt. Es waren auf sämtlichen Werken zusammen 31,5 Puddelöfen in Betrieb, gegen 40,05 im vorhergehenden Jahre, und wurden 36 268 t Puddeluppen, gegen 53 196 t, producirt. Schweiß- und Warmöfen waren 40,4 gegen 44,9 in Betrieb. Bei den eingeschränkten Betrieben nahm die Erzeugung von Rohstahl wesentlich ab und producirt die Hütte zu Laar nur 196 376 t Thomasstahl sowie 63 705 t Martinstahl, gegen 219 758 t Thomasstahl und 77 440 t Martinstahl im Vorjahre. Die Hütte zu Eschweiler-Aue erzeugte nur 27 846 t Martinstahl, gegen 38 352,4 t, so daß die Gesamt-Production an Stahl 287 927 t betrug gegen 335 550,4 t im Vorjahre. An fertigen Fabricaten stellte die Hütte zu Laar her: Eisen- und Stahlfabricate 140 551 t gegen 146 100 t, Gußstücke 5096 t gegen 11 964 t, im ganzen 149 647 t gegen 158 064 t. An Stahlknäulen, Stahlplatten und Breitstahl wurden 62 073 t abgegeben, gegen 77 214 t, und an Rohblöcken, vorgewalzten Blöcken und Brammen 19 280 t, gegen 39 412 t. Die Hütte zu Eschweiler-Aue lieferte 24 982,5 t fertige Waaren, gegen 37 328,2 t, und setzte an Halbfabricaten 432,4 t ab, gegen 1834 t. Die Werke zu Hamm, Nachrodt, Lippstadt und Beleeke producirt an Halbfabricaten 148 849,6 t gegen 164 312 t und an fertigen Waaren 115 899,6 t gegen 126 520 t. Demnach betrug die Gesamtproduction des Phoenix an fertigen Waaren 290 523,1 t gegen 321 912,2 t im Jahre vorher. An feierfestem Material lieferte die Hütte zu Eschweiler-Aue 2479 t, gegen 2794 t, und die Hütte zu Laar 6668 t, gegen 7450 t.

In dem abgelaufenen Geschäftsjahre beschäftigte die Gesellschaft durchschnittlich 10 987 Meister und Arbeiter, gegen 10 649 im Vorjahre, und zahlte an

Löhnen und Gehältern 13 605 724,12  $\mathcal{M}$ , gegen 13 684 439,68  $\mathcal{M}$ , d. i. pro Kopf 1238,35  $\mathcal{M}$ , gegen 1284,85  $\mathcal{M}$ . Die Beiträge der Gesellschaft zur Unfall-Versicherungs-Genossenschaft, zu den Kranken- und Invalidenkassen sowie zur Invaliditäts- und Alters-Versicherung der Beamten und Arbeiter beliefen sich im ganzen auf 483 714,16  $\mathcal{M}$ , gegen 446 057,88  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. An Staats- und Communalsteuern wurden 490 677,11  $\mathcal{M}$  bezahlt, gegen 486 582,87  $\mathcal{M}$  im Vorjahre.

Am 1. Juli 1901 lagen noch 122 477 t Aufträge an Halb- und Ganz-Fabricaten vor, gegen 255 320 t am 1. Juli 1900. Die geschäftliche Lage hat sich seit dem 1. Juli 1901 noch nicht gebessert. Wenn auch in den meisten Artikeln Arbeit vorhanden ist, so sind die Preise doch auf einen Stand gesunken, dafs von Gewinn kaum die Rede sein kann. Wir wollen hoffen, dafs allmählich das Vertrauen wieder zurückkehrt und dafs dann auch eine Besserung der geschäftlichen Lage eintreten wird.<sup>4</sup>

Es beläuft sich der Rohgewinn einschliesslich des Vortrages aus dem vorigen Geschäftsjahre von 118 440,37  $\mathcal{M}$  sowie der verjährten Dividende im Betrage von 86 535  $\mathcal{M}$  auf 4 904 076,08  $\mathcal{M}$ , wovon die General-Unkosten mit 460 404,88  $\mathcal{M}$  in Abzug kommen, so dafs 3 843 671,20  $\mathcal{M}$  als Gewinn übrig bleiben. Hiervon sind verwendet: zu Abschreibungen auf Immobilien und Dienstmaterial 2 524 535,80  $\mathcal{M}$ , von dem verbleibenden Gewinn von 1 319 135,40  $\mathcal{M}$  kommen für vertragsmässige Tantiemen in Abzug 48 062,55  $\mathcal{M}$ , so dafs ein Reingewinn von 1 271 072,85  $\mathcal{M}$  bleibt. Es wird vorgeschlagen, hiervon 4 % Dividende auf das Aktienkapital von 30 000 000  $\mathcal{M}$  mit 1 200 000  $\mathcal{M}$  zu vertheilen und den Rest mit 71 072,85  $\mathcal{M}$  auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Union, Actien-Gesellschaft für Bergbau, Eisen- und Stahl-Industrie zu Dortmund.

II Ueber die Lage der Eisenindustrie bemerkt der Vorstandsbericht für 1900/1901:

„In der recht günstigen Entwicklung der Eisen- und Stahlindustrie, über welche in den beiden vorangegangenen Geschäftsjahren berichtet werden konnte, ist leider ein jäher Umschwung eingetreten. Die erhebliche Mehrproduktion der deutschen Werke in den letzten Jahren ist vorwiegend im Inlande aufgenommen worden. Der Zunahme der deutschen Roheisenproduktion von 7 402 717 t im Jahre 1898 auf 8 351 742 t im Jahre 1900 steht eine Abnahme der Ausfuhr an Erzeugnissen der deutschen Eisen- und Stahlindustrie in demselben Zeitraum von 1 626 221 t auf 1 537 692 t gegenüber. Das Nachlassen der Nachfrage auf dem deutschen Markte mußte unter diesen Umständen verhängnisvoll wirken, weil es nach der längeren Zeit hindurch stattgehabten Verminderung der Ausfuhr nicht möglich war, den Ueberschuß der Production über den Bedarf des Landes rasch nach außen abzustossen. Ausserdem stellte sich aber sehr bald heraus, dafs zur Zeit der hohen Conjunction sowohl die Händler wie die selbstverarbeitenden Fabricanten in Deutschland Rohstoffe weit über ihren Bedarf hinaus gekauft hatten, so dafs weder die Einen, noch die Anderen in der Lage waren, auch nur annähernd den Abmachungen entsprechend abzunehmen. Diesen Zuständen gegenüber war die deutsche Eisenindustrie in einer überaus misslichen Lage. Die Rohstoff-Syndicate für Kohlen, Koks, Erze n. s. w. hatten ihre Preise zu guten Zeiten stark erhöht und Abschlüsse für längere Dauer mit ihren Abnehmern gethätigt; die ausserhalb der Syndicate stehenden Unternehmungen waren dem Beispiele rasch gefolgt. Das Kohlen-Syndicat war nicht in der Lage, den angemeldeten Bedarf der Werke an Koks kohlen zu beschaffen; es verminderte daher die Zuweisungen um 20 % und erhöhte die Preise um 25 %. Dem

Koks-Syndicat gelang es, bei seinen Abnehmern, die für das Jahr 1900 die Tonne mit 14  $\mathcal{M}$  abgeschlossen hatten, bei dem Abschlufs für 1901 einen Durchschnittspreis von 17  $\mathcal{M}$  für beide Jahre durchzusetzen — es erhöhte also die Preise für 1901 auf 20  $\mathcal{M}$  für die Tonne —; auch das Siegerländer Eisenstein-Syndicat verkaufte Erze nur für die Dauer des ganzen Jahres 1901 und so erheblich erhöhten Preisen. Es war also der gesammte Bedarf der Eisen- und Stahlwerke an Rohstoffen für einen hochgespannten Betrieb zu hohen Preisen für das Jahr 1901 längst eingekauft, als Mitte 1900 der Rückschlag in der Eisenindustrie eintrat. Um die Werke nothdürftig zu beschäftigen, mußten bald Aufwahrgeschäfte zu Preisen übernommen werden, die bei den hohen Rohstoffpreisen die Selbstkosten nicht deckten, wenn auch ein Theil der Syndicate, besonders das Kohlen-Syndicat, durch Gewährung von Ausfuhr-Vergütungen den Abschlufs solcher Geschäfte erleichtert hat. In weit größerem Umfange mußten aber von der Eisenindustrie den Abnehmern Erleichterungen in den verschiedensten Formen bewilligt werden, um ihnen die Unterbringung wenigstens eines Theiles der gekauften großen Mengen zu ermöglichen; besonders von Träger- und Halbzeug-Syndicat sind hierfür ganz erhebliche Summen bereitgestellt worden. Sehr erschwert wurden die auf die Aufrechterhaltung ihrer Betriebe gerichteten Bestrebungen der Werke durch den Umstand, dafs fast gleichzeitig mit dem eintretenden Umschwung einige neu erbaute Werke im südwestlichen Deutschland mit ihrer großen Production auf den Markt kamen. Diese Werke, die zu guter Zeit erhebliche Mengen an Halbzeug und Trägern verkauft hatten, haben durch ihre oft wiederholten, in den Zeitungen angekündigten Zwangsverkäufe, mit welchen sie gegen säumige Abnehmer vorgingen, viel zur Verschlechterung des Marktes beigetragen.<sup>4</sup>

Im Bericht heifst es dann ferner: „Die Hüttenbetriebe der Union wurden durch diese Zustände besonders ungünstig beeinflusst, eiestheils, weil sie auf den Ankauf des überwiegend größten Theils der verbrauchten Rohstoffe angewiesen waren, und andererseits, weil es außerordentlich schwierig war, die weitverbreiteten Betriebe den so plötzlich veränderten Verhältnissen anzupassen. Trotz der auch von der Union ihren Abnehmern mit großen Opfern bewilligten ganz erheblichen Erleichterungen, und trotz verhältnismässig starker Uebernahme von Aufträgen für die Ausfuhr, mußten bald umfassende Betriebseinschränkungen in den Walzwerken durchgeführt werden, die eine entsprechende Herabminderung des Verbrauchs an Roheisen und Halbzeug unmittelbar zur Folge hatten. In der zweiten Hälfte des Jahres 1899 und Anfang 1900 konnte die Nachfrage nach Halbzeug auch nicht annähernd befriedigt werden; unter dem Einflusse dieses lang andauernden Mangels kauften sowohl die Händler wie die Halbzeug verarbeitenden Werke so große Mengen, dafs der Bedarf über ein Jahr hinaus gedeckt war. Die Union konnte sich jedoch an diesen langsichtigen und gewinnbringenden Verkäufen nicht beteiligen, weil das Dortmunder Werk alles nicht selbst verarbeitete Halbzeug an die Werke in Horst und Henrichshütte abgeben mußte, deren bisherige Lieferanten bei der stürmischen Nachfrage versagten. Als nun der Umschwung erfolgte und die Beschäftigung der Werke in Horst und Henrichshütte zurückging, wurde der Betrieb des Dortmunder Stahlwerks aufs empfindlichste benachtheiligt, weil ein Absatz des von Horst und Henrichshütte weniger abgenommenen Halbzeugs auf dem äußeren Markte nicht mehr möglich war. Es mußte daher die Stahlerzeugung in Dortmund rasch ganz erheblich eingeschränkt werden und sofort trat an Stelle des bisherigen Mangels ein Ueberschuß an Roheisen. Es ist nicht möglich gewesen, diesen Ueberschuß durch Verkäufe abzustossen und dadurch die An-



sammlung größerer Vorräthe zu verhüten. In den vorausgegangenen Jahren 1898 und 1899 war ein Zukauf von 70–80 000 t Roheisen zu der eigenen Erzeugung unserer Hochofens erforderlich, um den Bedarf der Werke zu decken, und da nach Fertigstellung der neuen Hochofen-Anlage in Dortmund, durch welche dieser Zukauf unnötig gemacht werden sollte, zunächst das Niederblasen eines 13 Jahre lang betriebenen, reparaturbedürftigen Hochofens in Horst in Aussicht genommen war, konnte die Union ihre Beteiligungen an den zu Anfang des Jahres 1900 vom Roheisen-Syndicat gethätigten starken Verkäufen nur soweit in Aussicht stellen, als Lieferungen vom Herbst 1900 ab in Betracht kamen. Wenngleich die Union ihren Anspruch an den Verkäufen von dieser Zeit ab angemeldet hat, wurden von dem Roheisen-Syndicat, allerdings mit Veranlassung durch das starke Drängen der Abnehmer, so ungewöhnlich große Mengen verkauft und an diejenigen Werke vertheilt, welche sich bisher regelmäßig an den Lieferungen betheiligt hatten, daß damit der normale Bedarf bis in das Jahr 1902 hinein gedeckt war. Obwohl daher auf dem Horster Werk der ältere reparaturbedürftige Hochofen 1. am 1. September 1900 niedergeblasen wurde und die dafür in Aussicht genommene Inbetriebsetzung des inzwischen fertiggestellten zweiten neuen Hochofens in Dortmund unterblieb, und am 1. November der ältere der beiden in Heinrichshütte betriebenen Hochofens ausgearbeitet wurde, sammelten sich die Vorräthe an Roheisen so rasch an, daß auch der zweite Hochofen in Horst am 16. Februar 1901 außer Betrieb gesetzt werden mußte. Trotz dieser tief einschneidenden Maßregelung hatte sich am Schlusse des Rechnungsjahres ein Bestand von 73 000 t Roheisen auf unseren Werken angesammelt, und diesem Umstande, wie dem Ausfall der Halbzeuglieferungen, welche trotz der von den Syndicaten ihren Abnehmern gewährten Erleichterungen im verfloßenen Geschäftsjahre zu den gewinnbringendsten gehörten, ist es ganz besonders zuzuschreiben, wenn die in diesem Jahre erzielten Ergebnisse weit hinter denen des Vorjahres zurückgeblieben sind. Durch sorgsame Anpassung der Stahl- und Walzwerksbetriebe an die jeweiligen Absatzverhältnisse ist es dagegen gelungen, die weit gefährlichere Ansammlung von großen Beständen in Halbzeug und Fertigfabricaten zu verhüten. Diese überstiegen bei uns am Schlusse des Geschäftsjahres nicht den normalen, für den Fabrications- und Geschäftsbetrieb nöthigen Umfang. Für den größeren Theil des laufenden Geschäftsjahres mußte, da die Lieferanten bisher jedes Entgegenkommen abgelehnt haben, noch mit den bisherigen hohen Abschlußpreisen bei fast allen Rohstoffen gerechnet werden, während die Verkaufspreise für unsere Fabricate seit 1. Juli noch fortwährend stark zurückgegangen sind und heute einen Stand erreicht haben, wie er in früheren Zeiten kaum zu verzeichnen gewesen ist. Die Bilanz für das Jahr 1900/1901 schließt ab mit einem Brutto-Überschuß von 6 083 064,62 *ℳ* gegen 10 075 822,25 *ℳ* im Jahre 1899/1900 und die Herstellung von fertigen Erzeugnissen ging von 308 786 t im Vorjahre auf 235 213 t zurück.

Kohlenbergbau. Zechen Glückauf Tiefbau und Carl Friedrich. Im Gegensatz zu den mislichen Zuständen in der Eisenindustrie war die Lage der Kohlenindustrie eine befriedigende. Der erzielte Brutto-Überschuß betrug 127 780,28 *ℳ* gegen 267 431,28 *ℳ* im Vorjahre. Auf beiden Zechen mußte der Kokereibetrieb infolge des geringeren Bedarfs der Werke stark eingeschränkt werden, wodurch ebenfalls eine Herabminderung des Betriebesgewinnes herbeigeführt wurde. Die Förderung der beiden Zechen betrug 299 282 t gegen 308 907 t im Vorjahre. Der Brutto-Überschuß der beiden Zechen betrug 546 349,35 *ℳ* gegen 623 358,40 *ℳ* im Vorjahre. Zeche Adolf von Hanse-  
mann: Bei Übernahme dieser Zechen voraussehen,

daß die Union erst nach Erreichung der geplanten Förderung von etwa 2000 t für den Arbeitstag eine entsprechende Reute von der Zeche erzielen würde, wozu bei regelmäßigem Verlauf der noch auszuführenden Arbeiten ein Zeitraum von reichlich 3 Jahren nach Übernahme der Zeche nöthig war. Die bis dahin ihr erwachsende Last wäre bei guter Conjectur bequem zu tragen gewesen. Diese berechtigterweise bei Übernahme der Zeche Adolf von Hansemann gehegten Erwartungen der Union haben sich jedoch nicht verwirklicht. An Stelle der erwarteten günstigen Entwicklung trat ein wirtschaftlicher Rückgang ein, wie er rascher und schärfer wohl bisher nie beobachtet sein dürfte, und schon vorher, am 4. Januar d. J., wurde die Zeche von einem Unfälle getroffen, der ihre Entwicklung genau um ein Jahr verzögerte. Das Gewinn- und Verlust-Conto der Zeche schließt mit einem Brutto-Betriebs-Überschuß von 180 722,02 *ℳ* ab, der im 1. Semester des Jahres vor Eintritt der Katastrophe mit der bis dahin erreichten Förderung von 100 796 t erzielt worden ist. Eisensteinbergbau. Die Eisensteingruben haben mit einem Brutto-Betriebs-Überschuß von 235 670,41 *ℳ* gegen 197 290,24 *ℳ* im Vorjahre gearbeitet. Dortmunder Eisen- und Stahlwerke.] Das Dortmunder Werk schließt ab mit einem Brutto-Betriebs-Überschuß von 4 228 477,47 *ℳ* gegen 6 115 440,41 *ℳ* im Vorjahre. Die Inbetriebsetzung des einen der beiden in Dortmund neu erbauten Hochofens hatte eine Zunahme der Roheisengewinnung des Werkes zur Folge, die von 163 920 t im Vorjahre auf 197 516 t stieg. In allen übrigen Abtheilungen ist ein erheblicher Rückgang der Erzeugung zu verzeichnen, wie es bei dem zu Beginn des Jahres schon eingetretenen Umschwung in der Eisenindustrie nicht anders zu erwarten war. An Stahlblöcken sind 224 497 t gegen 326 845 t im Vorjahre hergestellt, die Erzeugung der Walzwerke ging von 185 654 t auf 150 017 t und die der Werkstätten von 28 792 t auf 26 786 t zurück. Horster Eisen- und Stahlwerke. Am dem Horster Werk ist ein Brutto-Betriebs-Überschuß von 442 639,02 *ℳ* erzielt gegen 1 401 998,97 *ℳ* im Vorjahre. Von diesem Überschusse entfällt der überwiegend größere Theil auf die Hochofenanlage, welche in den ersten Monaten des abgelaufenen Geschäftsjahres ihre ganze Production zu dem vom Roheisen-Syndicate für die damalige Zeit festgesetzten hohen Preise an das Werk in Dortmund abgesetzt hat. Diese Lieferungen mußten gegen Mitte September eingestellt werden. Der Walzwerksbetrieb konnte bei den fortwährend zurückgehenden Verkaufspreisen für Träger nur mit immer größer werdendem Verlust arbeiten; er ist daher am 15. Juni eingestellt und damit die Trägerfabrication bis auf weiteres ausschließlich nach Dortmund verlegt worden. Heinrichshütte, Eisen- und Stahlwerke. Die Erzeugnisse der Heinrichshütte sind durch den im Geschäftsjahre eingetretenen Umschwung am stärksten getroffen. Der Rückgang der Nachfrage nach Blechen aller Art trat früher ein und war größer als bei allen anderen Erzeugnissen der Eisenindustrie. Ebenso war der Absatz in Rohren stöckend und die durchschnittlich erzielten Preise gingen für beide Artikel von Monat zu Monat stark zurück, weil erhebliche Mengen zur Lieferung ins Ausland zu verlustbringenden Preisen übernommen werden mußten, um das für die Aufrechterhaltung der Betriebe im allerhöchsten Umfange erforderliche Arbeitsquantum zu beschaffen. Trotzdem einer der beiden in Betrieb befindlichen Hochofens ausgeblasen wurde, mußte eine beträchtliche Menge Roheisen auf Lager gebracht werden, da es nicht möglich war, die Erzeugung auch nur des einen Ofens abzusetzen. Eine Ermäßigung der Selbstkosten war unter solchen Verhältnissen und da auch hier mit hohen Rohstoffpreisen gerechnet werden mußte, nur in sehr beschränktem Umfange möglich; infolge dieser

überaus ungünstigen Verhältnisse trat ein Rückgang der Production des Werks von 48390 t im Vorjahre auf 28963 t ein und an Stelle des im vorigen Geschäftsjahre erzielten Brutto-Überschusses von 1250 996,72  $\mathcal{M}$ . ergab sich ein Betriebsverlust von 448 404,87  $\mathcal{M}$ . — Die Gesamtförderung der Union betrug an Kohlen 409 078 t gegen 430 210 t im Vorjahre und nach Abzug des Selbstverbrauchs der Zechen 367 062 t mit einem Gesamterlöse von 3 942 775,19  $\mathcal{M}$ . gegen 4 021 937 t mit einem Erlöse von 4 064 403,21  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Von der Gesamtförderung des Eisensteinbergbaus von 120 184 t bezogen die verschiedenen Hochofenanlagen der Union im ganzen 114 204 t, die mit 818 600,06  $\mathcal{M}$ . berechnet wurden. An Dritte wurden 6808 t mit einem Erlöse von 71 732,49  $\mathcal{M}$ . verkauft. Der Gesamtabsatz stellt sich mithin auf 121 012 t mit einem Gesamterlöse von 890 341,55  $\mathcal{M}$ . Von unseren 9 Kokshöfen waren während des abgelaufenen Geschäftsjahres 5 bis 6 im Betriebe. Erzeugt wurden 276 459 t Rohreisen; hiervon entfallen auf: Dortmund 197 516 t, Horst 31 088 t, Henrichshütte 47 255 t. Die Production des Vorjahres 1899/1900 betrug 301 791 t. Facturirt wurden 236 968 t mit einem Nettoerlöse von 16 695 348,27  $\mathcal{M}$ . gegen 302 504 t mit einem Nettoerlöse von 19 052 431,27  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Im Walzwerke, Werkstätten- und Gießereibetriebe wurden an Eisen- und Stahlfabricaten 235 213 t gegen 308 786 t im Vorjahre hergestellt.

Der Personalbestand auf sämtlichen Werken der Union betrug am 30. Juni 1901 9629 Mann gegen 12 412 Mann am 30. Juni 1900. Es ergibt sich hieraus eine Abnahme von 2583 Köpfen. Die Summe der pro 1900/1901 gezahlten Gehälter und Löhne betrug 13 032 277,49  $\mathcal{M}$ .; auf den Kopf des durchschnittlichen Personalbestandes (10 387) berechnet, macht dieses einen Betrag von 1254,67  $\mathcal{M}$ . aus, gegen 1291,02  $\mathcal{M}$ . im Vorjahre. Aus der Union-Stiftung, deren Vermögen am 30. Juni 1901 330 405,67  $\mathcal{M}$ . gegen 324 700,99  $\mathcal{M}$ . im Vorjahre betrug, sind im verfloßenen Geschäftsjahre wiederum 6000  $\mathcal{M}$ . den Verksabtheilungen zu außerordentlichen Unterstützungen erkrankter Arbeiter und deren Familie überwiesen worden. Das Vermögen der Stiftung ist theilweise in den Verkaufslocaux zu Dortmund, Horst und Henrichshütte angelegt. Die drei Arbeiter-Krankenkassen und die Invaliden-, Wittwen- und Waisenkasse der Union hatten am 31. December 1900 ein Vermögen von 1 517 636,88  $\mathcal{M}$ . gegen 1 489 784,63  $\mathcal{M}$ . am 31. December 1899. Das Kapitalvermögen dieser Kassen ist, den gesetzlichen Bestimmungen entsprechend, in mündelsicheren Werthpapieren angelegt und das Guthaben bei der Union auf kleinere Kassenbestände beschränkt. Die Beiträge der Gesellschaft zu jenen Kassen betragen, den statutarischen Bestimmungen entsprechend, 121 116,44  $\mathcal{M}$ .

Zu den Knappschaftskassen hat die Union außerdem 113 698,74  $\mathcal{M}$ . und zu der Lebensversicherung und Extra-Unterstützung ihrer Arbeiter und Beamten 79 399,77  $\mathcal{M}$ . beigetragen; die Beiträge zur Unfallversicherung der Arbeiter und Beamten betragen für das Kalenderjahr 1900 210 039,34  $\mathcal{M}$ . und die Beiträge zur Alters- und Invaliditätsversicherung 76 298,57  $\mathcal{M}$ . so daß die Gesamtbeiträge der Gesellschaft im persönlichen Interesse ihrer Arbeiter und Beamten 600 552,96  $\mathcal{M}$ . betragen hat, gegen 590 863,94  $\mathcal{M}$ . im Vorjahre.

Nachdem von dem Brutto-Betriebsgewinn 2 836 932,71  $\mathcal{M}$ . für Generalunkosten, Zinsen und Steuern, sowie 1 678 018,74  $\mathcal{M}$ . für Werthverminderung der Bestände abgezogen sind, verbleibt nach Absetzung von 1 395 185,65  $\mathcal{M}$ . für Abschreibungen und Reserven ein Reingewinn von 172 927,52  $\mathcal{M}$ . Der Aufsichtsrath beantragte dem gesetzlichen und dem Special-Reservfonds je 8646,38  $\mathcal{M}$ . zu überwiesen und die verbleibenden 155 634,76  $\mathcal{M}$ . auf neue Rechnung vorzutragen.

### Saarbrücker Gufsstahlwerke A.-G., Malstatt-Burbach.

Im ersten Semester 1900/1901 hatte die Gesellschaft durch die übernommenen Aufträge noch einigermaßen ausreichende Beschäftigung zu verhältnismäßig guten Preisen, so daß diese ersten 6 Monate, einen kleinen Gewinn ergaben. Während des letzten Halbjahres machte sich dagegen für das Werk der Einflüsse der allgemeinen schlechten Geschäftslage im ganzen Umfange geltend der Bedarf nahm bedeutend ab und die Preise wichen unter dem Druck eines starken Angebotes in ganz unvorhergesehener Weise. Es war dem Werk im letzten Halbjahre überhaupt nicht möglich, eine der Größe der Anlagen entsprechende und zur Ausnutzung des nach Möglichkeit verminderten Personals ausreichende Menge von Aufträgen hereinzuholen. Im ersten Semester wurden 2331 t Stahlcongus und 4613 t Blöcke, im zweiten Halbjahre nur 1497 t Stahlcongus und 2146 t Blöcke abgeliefert. Zu einem erheblichen Theile haben Mängel im Betriebe das Ergebnis des Geschäftsjahres ungünstig beeinflusst. Es hat deshalb eine durchgreifende Umgestaltung des Betriebes vorgenommen werden müssen.

In der Gewinn- und Verlustrechnung sind an Abschreibungen für 1900/1901 216 797,80  $\mathcal{M}$ . enthalten. Einschließlich des Verlustvortrages von 46 821,82  $\mathcal{M}$ . ergibt sich zum Uebertrag auf das neue Geschäftsjahr ein Verlust-Saldo von 250 968,54  $\mathcal{M}$ .

### Vogtländische Maschinenfabrik (vorm. J. C. & H. Dietrich), Actiengesellschaft in Plauen.

Der wirtschaftliche Niedergang auf allen Gebieten der Industrie hat den Geschäftsgang der Gesellschaft im Jahre 1900/1901 recht ungünstig beeinflusst. Die Aufträge gingen, namentlich in der zweiten Hälfte des Jahres nur spärlich und zu gedrückten Preisen ein, und wurde die Production infolge mangelnder Beschäftigung und dadurch bedingter ungenügender Ausnutzung der Betriebseinrichtungen wesentlich vertheuert. Die Filiale in Bruggen hat im verfloßenen Jahre ebenfalls wenig befriedigend gearbeitet, da sich auch in der Schweiz die gleichen ungünstigen Geschäftsverhältnisse geltend machten. Der als Nebenzweig aufgenommene Ban von Buchdruckmaschinen brachte wegen der verhältnismäßig hohen Einrichtungsspesen zwar noch keinen Nutzen, er entwickelte sich aber, dem Bericht zufolge, nicht ungünstig. Die hauptsächlich hergestellten, sehr leistungsfähigen Rotationsdruckmaschinen bewähren sich vortreflich, und verspricht diese Branche in Zukunft lohnend zu werden. Der erzielte Bruttogewinn von 197 154,70  $\mathcal{M}$ . wurde unter Hinzunahme von 10 000  $\mathcal{M}$ . aus dem Dispositionsfonds zu Abschreibungen verwendet.

### Warsteiner Gruben- und Hütten-Werke.

„Das sechzehnte Betriebsjahr“ heißt es in dem Bericht für 1900/1901, „hat sich infolge der überaus ungünstigen und unanfechtbar abwärts sich bewegenden Lage des Eisenmarktes als das unerfreulichste seit Bestehen unserer Gesellschaft erwiesen. Nicht nur, daß nichts verdient worden ist, ergibt sich nach den üblichen Abschreibungen ein Fehlbetrag von 147 121,17  $\mathcal{M}$ . der in der Hauptsache durch Verlust an Vorräthen entstanden ist; ferner bleibt noch zu berücksichtigen, daß auf den abgeschlossenen und noch nicht abgenommenen Rohmaterialien gegenüber den heutigen Marktpreisen noch ein weiterer Verlust von 174 000  $\mathcal{M}$ . ruht und daß für bevorstehende Verluste aus dem abgelaufenen Geschäftsjahre eine Reserve von rund 73 000  $\mathcal{M}$ . vorzusehen ist. Es wird somit auch für das begonnene siebzehnte Betriebsjahr mit keinem Verdienst

gerechnet werden können.“ Es wird vorgeschlagen, zu Lasten der gegenwärtigen Bilanz einen entsprechenden Extra-Reservfonds zu schaffen, auf welchen die vorerwähnten Verluste abzuschreiben sein würden, so daß für die Materialien im neuen Jahre nur mit den gegenwärtigen niedrigeren Tagespreisen zu rechnen wäre. Es hielt für das Werk trotz größter Anstrengungen schwer, Aufträge in ansehnlichem Maße zu beschaffen, so daß im großen und ganzen ein schleppender Geschäftsgang bestand und zu Lohnreduktionen und Arbeits einschränkungen gezwungen werden mußte. Durch die erst langsam einsetzende, dann aber bald folgende rapide Abwärtsbewegung des Eisenmarktes wichen daneben auch in der gleichen Weise die Marktpreise der Erzeugnisse immer mehr zurück, so daß sie oft nicht die Selbstkosten deckten.

**Zittauer Maschinenfabrik und Eisengießerei,  
Actien-Gesellschaft (früher Albert Kieser & Co).**

In Anbetracht des im Jahre 1901 eingetretenen allgemeinen Rückganges der geschäftlichen Verhältnisse kann, dem Bericht zufolge, die Tätigkeit und Entwicklung des Werks ebenso wie dessen gegenwärtige

Lage als recht befriedigend bezeichnet werden. Das Etablissement war namentlich im Bau von Spezialmaschinen und Apparaten für Färberei, Bleicherei und Appretur, sowie von Dampfkesseln immer voll beschäftigt.

Ueber das Zustandekommen der Handelsverträge heißt es im Bericht:

„Wir bleiben nach wie vor auf den Export der meisten unserer Fabricate angewiesen, und wir müssen daher dringend wünschen, daß uns Handelsverträge erhalten bleiben, die diesen Export ermöglichen. Wir können daher nur immer wiederholen, daß bei den bevorstehenden Zollvertrags-Verhandlungen keinerlei Forderungen Berücksichtigung finden dürfen, deren Erfüllung den Abschluß brauchbarer Handelsverträge unmöglich machen.“

Der Bruttogewinn stellt sich auf 138 689,20 M., woraus sich nach den Abschreibungen von 81 336,95 M. ein Nettoerträgnis von 107 502,25 M. ergibt.

Dasselbe gestattet unter Berücksichtigung der festgesetzten Tantiemen, sowie 7500 M. für Gewährung von Gratifikationen die Vertheilung einer Gesamtdividende von 12%, während 3246,45 M. als Vortrag auf neue Rechnung verbleiben.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

Unter Hinweis auf den in der Vorstandssitzung vom 3. December 1900 gefassten Beschlufs und in Gemäßheit des § 15 der Vereinssatzungen, wonach der Beitrag im voraus zu entrichten ist, richte ich an alle Herren Mitglieder das Ersuchen, den **Mitgliedsbeitrag für das Jahr 1902** in Höhe von 20 M. gefälligst umgehend an unseren Kassensführer Hrn. Commerzienrath Ed. Elbers, Hagen i. W., Körnerstraße 43, einzusenden.

Es wird dringend gebeten, auf der Postanweisung die **Bezeichnung des Absenders** nicht zu vergessen.

Der Geschäftsführer: *E. Schröder.*

#### Für die Vereinsbibliothek

sind folgende Bücherspenden eingegangen:

Von Hrn. Dr. W. Beumer, M. d. R. u. A.:

*Die Arbeiten der Rheinstrom-Bauverwaltung 1851—1900.*

Vom „Verein deutscher Ingenieure“:

*Festschrift zur 42. Hauptversammlung des Vereins deutscher Ingenieure in Kiel 1901.*

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Bartholme, A., Ingenieur, Völklingen, Saar.*

*Denziger, A., Ingenieur, Dortmund, Rosenthal 21.*

*Grosberger, Ludwig, Kaufmännischer Director des Lothringer Hüttenvereins Anmetz-Friede, Knettingen (Lothr.)*

*Haas, Rud., Commerzienrath, in Firma W. Ernst Haas & Sohn, Neuhöfningshütte bei Sinn i. N.*

*Jüngst, Otto, Bergassessor, Hilfsarbeiter bei der Königl. Bergwerksdirection zu Saarbrücken, Malstatt-Burbach, Helmutstraße 111.*

*Körner, Hugo, Ingenieur, Procurist der Firma Fried. Krupp, Essen-Ruhr.*

*Kollmann, W., Commerzienrath, Director der Bismarckhütte b. Schwientochlowitz, O.-S.*

*Lundquist, Oscar, Ingenieur der Lachawenna Iron and Steel Co., Buffalo, U. S. A.*

*Weinberger, Rudolf, Ingenieur, Wien IV, Brahmsplatz Nr. 2.*

#### Nene Mitglieder:

*Erbreich, Gerhard, Hüttendirector a. D., Kattowitz, Ober-Schlesien.*

*Köhl, Walter, Procurist der Firma A. Leinveber & Co., G. m. b. H., Gleiwitz, Ober-Schlesien.*

*Mentler, Fritz, Hochofeningenieur der Rheinischen Stahlwerke, Meiderich b. Ruhrort.*

*Házak, I., Ingenieur, Mähr.-Ostau.*

*Schüttrop, H., Obergeringenieur der Westfälischen Stahlwerke, Bochum.*

*Székely, Dr., Eugen, Hochofenverwalter, Likér, Com, Gömör, Ungarn.*

*Vollmann, O., Ingenieur, Leiter der Allgem. Elektr.-Ges., Installationsbureau, Köln, Friesenplatz 21.*

#### Verstorben:

*Schmitz, Franz, Hörde.*

*Klein, Eduard, Commerzienrath, Heinrichshütte b. An.*

Die Zeitschrift erscheint in halbmonatlichen Heften.

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
**24 Mark**  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
**40 Pf.**  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserrat  
angemessener  
Rabatt.

### FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und  
Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

**Nr. 2.**

**15. Januar 1902.**

**22. Jahrgang.**

### Britisches Geschäfts- und Zeitungs-Gebahren.

**S**chon im Mai 1888\* haben wir unter der gleichen Ueberschrift den Versuch, die deutsche Industrie der Markennachahmung und somit der geschäftlichen Fälschung zu beschuldigen, auf das entschiedenste zurückgewiesen. Es handelte sich damals um eine durch „Engineering“ und „Engineer“ veröffentlichte anonyme Zeitschrift, nach welcher deutsche Händler in Deutschland erzeugte, aber mit schwedischen Marken gestempelte Stahlstangen einer Glasgower Firma zum Kauf angeboten haben sollten. Unsere Leser erinnern sich, daß damals sowohl die genannten Zeitschriften wie auch die Firma uns die Antwort schuldig blieben, womit die völlige Grundlosigkeit dieser perfiden britischen Anschuldigung auf das klarste erwiesen war.

Heute begegnen wir einem dem damaligen, wie es scheint, sehr ähnlichen Falle. Wir finden nämlich in der Londoner Zeitschrift „Engineer“ vom 6. December 1901 folgende Zuschrift:

Englische gegen deutsche Fabricate:  
Der andere Gesichtspunkt.

Viel ist über die angebliche Ueberlegenheit der deutschen Fabricate über diejenigen unseres eigenen Landes gesagt worden, aber ich habe niemals gehört, daß englische Fabricanten die Namen ihrer deutschen Mitbewerber auf ihre Waaren gesetzt haben. Hier liegt nun ein Beispiel vor, in welchem

unsere teutonischen Mitbewerber nicht zögerten, sich dieses schändlichen Verfahrens auf unsere Kosten zu bedienen. Einer unserer ausländischen Agenten hatte viele unserer Dampfmaschinen an einen Künden verkauft, der sie auch gelegentlich von einem anderen Fabricanten bezog. Eines Tages erhielten wir eine kräftige Beschwerde von unserem Agenten, in welcher er feststellte, daß eine unserer Dampfmaschinen unter einer Belastung niedergebrosen sei, welche bedeutend unter der von uns gewährleisteteten lag. Wir konnten der Darstellung keinen Glauben schenken, da wir überzeugt waren, daß irgendwo ein Irrthum vorlag. Demgemäß sandten wir einen unserer Sachverständigen zur Untersuchung der Maschine, die er in einem vollständig wrackten Zustand fand. Unseren Namen fand er in großen Buchstaben auf dem Fundamentrahmen — Tangyes, Birmingham — eingegossen, und er war nicht überrascht darüber, daß man auf den ersten Blick angenommen hatte, daß sie aus unserer Fabrication stamme. Schon die erste Prüfung zeigte bald, daß die Maschine eine schlechte Nachbildung war; weitere Nachforschungen führten zu der Entdeckung, daß es eine in Deutschland hergestellte Maschine war, daß aber die Person, welche die Maschine an den Abnehmer unseres Agenten verkaufte, sie als unser Fabricat bezeichnet hatte. Natürlich war der Preis niedriger als der unsrige, aber das Ergebnis auf diesem besonderen Markte war für den unredlichen ausländischen Fabricanten nicht ermuthigend.

London, den 2. December 1901.

Richard Tangye.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1888 Nr. 5 S. 323, ferner 1888 Nr. 7 S. 492, 1891 Nr. 6 S. 519.

Wir haben darauf folgenden Brief an den Editor des „Engineer“ gerichtet:

Düsseldorf, den 28. December 1901.

Erst heute gelangt die in Ihrer Ausgabe vom 6. December auf Seite 586 unter dem Titel „English v. German Manufactures: The other side“ veröffentlichte Zuschrift von Hrn. Richard Tangye zu unserer Kenntniss. In Vertretung der Interessen der deutschen Eisenindustrie und des deutschen Maschinenbaues bemerken wir dazu das Folgende:

1. Wenn das von Hrn. Richard Tangye bezeichnete Vorkommniss der Wahrheit entspricht, so gehen wir mit dem Verfasser in der Verurtheilung desselben wie der beteiligten Personen vollkommen einig; wir können der Firma Tangye, Birmingham, nur empfehlen, ihr Recht auf richterlichem Wege zu suchen, da ihr solches unweigerlich zuerkannt wird und die deutschen Richter ein solches Verhalten schonungslos bestrafen werden.

2. Wir sprechen unsere Verwunderung darüber aus, dass Hr. Richard Tangye weder den Namen der Mittelsperson noch den Namen des deutschen Fabricanten, welchen er angeblich bei seiner gründlichen Untersuchung des Falles herausbekommen hat, öffentlich nennt.

3. Wir fordern hierdurch Hrn. Richard Tangye öffentlich auf, bis spätestens zum 10. Januar 1902 uns oder öffentlich diese Namen nachträglich zu nennen.

4. Wenn Hr. Richard Tangye dieser Aufforderung nicht nachkommt, so werden wir seine Zuschrift öffentlich als eine elende Verleumdung kennzeichnen, welche lediglich den Zweck hat, einen unbequemen Wettbewerb zum Vortheil der von dem Briefschreiber vertretenen Fabrication in der öffentlichen Meinung herunterzusetzen.

Da uns die Adresse des Hrn. Richard Tangye nicht bekannt ist, so haben wir an denselben nicht schreiben können; wir haben aber Abschrift dieses Briefes an die Firma Tangyes, Cornwall Works, Soho bei Birmingham gesandt.

Die Redaction:

E. Schröder.

Eine Antwort auf vorstehende Schreiben steht beim Redactionsschluss noch aus. Inzwischen hat die Anklage ihren Zweck, die deutsche Industrie zu verdächtigen, insofern schon erreicht, als die-

selbe ihren Weg durch die britische Presse und einen Theil der amerikanischen Zeitschriften genommen hat. Wir finden sie unter Anderem abgedruckt im „Chemical Trade Journal“ vom 14. December 1901, ebenso in dem New Yorker „Iron Age“ vom 19. December 1901, in welcher letzterem Journal der englische Correspondent sich genügsigt fühlte, der Anklage die Ueberschrift „Unusual, Let Us Hope“ zu geben und die Anmerkung hinzuzufügen, dass er „von ein oder zwei (!) ähnlichen Beispielen“ gehört habe. Wir fordern auch diesen edlen penny-a-liner hierdurch nachdrücklichst auf, ebenfalls mit den „ein oder zwei ähnlichen Beispielen“ unter voller Nennung der Firmen herauszurücken, widrigenfalls auch auf ihm der Vorwurf niederträchtiger Verleumdung sitzen bleibt.

Die unterzeichnete Redaction kann sich mit Recht rühmen, niemals in den Fehler des Chauvinismus verfallen zu sein, vielmehr die internationalen Beziehungen stets auf das nachdrücklichste gefördert und gepflegt zu haben. Und gerade deshalb darf sie die anständigen Elemente jener Nationen bitten, ihr in der Aufrechterhaltung des internationalen Anstandes und der internationalen Würde behülflich zu sein. Gegen die unanständigen Angriffe und perfiden Verdächtigungen aber wird die Redaction in Wahrnehmung der ihr anvertrauten Interessen mit derjenigen Festigkeit und Entschiedenheit vorgehen, die solchen Leuten gegenüber angezeigt ist. Der vorliegende Fall erscheint um so schwerer, als der Briefschreiber Sir Richard Tangye sich der englischen Ritterwürde erfreut. Mit der letzteren dürfte es aber kaum vereinbar sein, an einen einzelnen, bisher überdies völlig unbewiesenen Fall allgemeine Verdächtigungen der gesamten Industrie eines fremden Landes zu knüpfen. Was würde Sir Richard sagen, wenn wir, falls ein einzelner englischer Soldat in Südafrika sich durch Hands up feige ergeben hat, die gesamte englische Armee der Feigheit zu zeihen uns erdreisten würden. Genau so aber hat Sir Richard mit seiner Behauptung gegen die gesamte deutsche Industrie gehandelt. Das Urtheil hierüber überlassen wir dem anständigen Theile seiner Landsleute.

Die Redaction.

## Die Hochofenanlage von Portovecchio.

Von Ingenieur **Georg Martin** in Wien.

Die reichen Erzschatze der Insel Elba haben in der zweiten Hälfte des abgelaufenen Jahrhunderts Anlaß zur Entstehung von Hochofen an der benachbarten Westküste der italienischen Halbinsel gegeben. Diese Oefen sind seitdem zum Theil wieder zum Stillstande gekommen oder wurden ganz aufgelassen, zum Theil wurden sie aber auch durch neue ersetzt, und eine Anzahl besteht sogar noch in ursprünglicher Form.

Eines der ältesten dieser Werke ist die Hochofenanlage in Follonica, an der Bucht gleichen Namens, gegenüber der Insel Elba gelegen. Es befinden sich daselbst vier Hochofen ältester Construction mit massivem Rauhmanerwerk und offener Brust. Für gewöhnlich sind nur zwei Hochofen in Betrieb mit einer täglichen Erzeugung von je 10 bis 12 tons grauen Roheisens, welche in der sich anschließenden Gießerei direct auf Gußwaaren vergossen werden. Die im Hochofen zur Verwendung gelangenden Materialien sind dieselben wie in Portovecchio und werden bei der nachfolgenden Beschreibung dieses Werkes näher beschrieben werden.

Westlich von Follonica, an derselben Bucht, liegt Portovecchio, wo vor wenigen Jahren ein neuer Hochofen und im Anschluß daran eine Gießerei gebaut wurde, die sich hauptsächlich mit der Erzeugung von Röhren beschäftigt, ein Artikel, der gegenwärtig in Italien stark begehrt ist, da die Versorgung von Städten und kleineren Gemeinden mit Trinkwasser in ausgedehntem Maße in Angriff genommen wird.

Im Folgenden sei in kurzen Umrissen ein Bild der Hochofenanlage von Portovecchio (Fig. 1) gegeben und zwar sollen zunächst die dort verbrauchten Rohmaterialien besprochen werden.

**Holzkohle.** Der im Hochofen zur Verwendung gelangende Brennstoff ist harte Holzkohle, von welcher es zwei verschiedene Qualitäten giebt. Die eine, nach der Baumgattung, aus der sie gewonnen wird, „Cerro“ (Buche) genannt, stammt von der Halbinsel in den „Maremmen“, d. i. dem längs der Westküste von Cecina bis Orbetello sich erstreckenden schmalen Landstreifen. Sie ist von minderer Qualität und wird nach dem Volumen gekauft. Eine „Soma toscana“ enthält 7,4 bis 7,5 hl und kostet loco Werk 12,80 Lire. Das Gewicht einer „Soma“ beträgt etwa 210 bis 215 kg, was ungefähr 285 kg für 1 cbm entspricht. Die Anlieferung erfolgt mittels Bahn in Säcken, deren jeder eine „Soma“ hält. Die andere Kohलगattung, nach der Steineiche, aus deren Holz sie ge-

wonnen wird, „Leccio“ genannt, kommt von der Insel Sardinien. Der Transport geschieht mittels Segelschiffen von 800 bis 900 t Tragfähigkeit und das Ausladen der losen Kohle an der Brücke des Werkshafens erfolgt mittels Körben, welche auf Wagen der Werksbahn direct in die Magazine befördert werden. Diese Kohle ist sehr dicht, schwer und wenig zerreiblich. Auch sie wird nach dem Volumen gekauft; eine „Soma sarda“ hält 6 hl und wiegt etwa 220 kg, was einem Gewichte von 365 kg für 1 cbm entspricht. Der Preis dieser Kohle stellt sich auf 14,25 Lire f. d. Soma loco Hafen. Die Auslade- und Transportkosten bis ins Magazin betragen 0,53 Lire f. d. Soma, die Transportkosten von Sardinien bis in den Hafen von Portovecchio 2,25 bis 2,50 Lire f. d. „Soma sarda“. Unter Berücksichtigung des Einriebes, der infolge der vielfachen Manipulationen nicht gering ist und bis 20 % betragen kann, kommt die Tonne Holzkohle, je zur Hälfte Cerro und Leccio, loco Gicht auf 77,50 Lire zu stehen.

**Erze.** Zur Verhüttung gelangen Erze von der Insel Elba und zwar von Capoperolo. Sie sind sehr verschiedener Art; manche zeigen sich porös, enthalten Limonite, sind leicht durchdringlich für die Gase im Hochofen und geben viel Staub, andere — besonders wenn sie viel Magnetit enthalten — sind sehr dicht und erfordern zur Auflockerung zwecks einer besseren Vorbereitung durch die Ofengase einer Röstung, für welche jedoch keine Vorkehrungen getroffen sind. Die Erze kommen meist in großen Stücken zur Anlieferung und werden mittels eines vom Grusonwerk gelieferten Steinbrechers zerkleinert. Ihre Zusammensetzung ist im Durchschnitt folgende:  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  86,40,  $\text{FeO}$  0,68,  $\text{SiO}_2$  5,98,  $\text{Al}_2\text{O}_3$  0,68,  $\text{Mn}$  0,2 bis 0,7,  $\text{P}$  0,043,  $\text{S}$  0,035, Glühverlust etwa 4,50 %.

An Zuschlägen finden Verwendung: Manganerze des Monte argentario von 1,60 % Silicium, 29,51 % Kalk, 10,36 % Eisen, 8,32 % Mangan-Gehalt; Quarzschiefer mit einem Gehalt von 75,50 % Kieselsäure, 8,45 % Thonerde, 6,35 % Eisenoxyd, 2,37 % Magnesia, ferner Marmor. Die Kosten des Erzes stellen sich loco Gicht auf 11,15 Lire f. d. Tonne.

**Hochofen.** Der Hochofen ist freistehend ausgeführt mit Traggerüst für Schacht und Gichtplateau, welches durch die Gichtbrücke mit dem gemauerten Förderthurm verbunden ist. Die Abmessungen des Ofens und die Form des Gasfanges sind aus der Zeichnung (Figur 2)

ersichtlich. Der Ofen besitzt drei Düsen von 100 mm Durchmesser und hat einen Fassungsraum von 57 cbm. Zur Förderung des Schmelzgutes dient ein direct wirkender Wassertonnenantrieb, bei welchem die Tonnen an den Förderschalen unmittelbar angebracht sind. Der gemauerte Förderthurm trägt zugleich das Reservoir, aus welchem das Wasser für die Bethätigung des Aufzuges genommen wird. Die Gichtenzahl beträgt in 24 Stunden durchschnittlich 64. Das Gewicht einer Erzgicht sammt den Zuschlägen ist 590 bis 620 kg, das einer Kohलगicht 320 kg. Das Ansbringen aus den Erzen ist im Mittel 60 %. Die Pressung des Windes schwankt zwischen 12 und 15 cm/Hg. In 24 Stunden werden 20 bis 22 t Graueisen erzeugt.

Der Wind wird durch ein von John Cockerill in Seraing 1898 gebautes Dampfgebläse geliefert und in drei eisernen Hosenrohrapparaten, von denen immer einer in Betrieb, einer in Reserve und einer zwecks Reinigung oder Reparatur außer Betrieb steht, auf 400 bis 420 ° C. erhitzt. Der Gebläsecylinder hat 1200 mm, der Dampfzylinder 450 mm Durchmesser. Gebläse- und Dampfkolben sitzen auf einer gemeinschaftlichen Kolbenstange. Der Hub ist 1000 mm. Als Ventile sind Corliss-Ventile mit Federbelastung verwendet. Die Maschine arbeitet mit Condensation und leistet bei 4 Atm. Admissionspannung und 36 Touren i. d. Minute 80 P. S. i. Zur Beschaffung des Wassers für die Formkühlung und für den Gichtaufzug dienen zwei Kolbenpumpen. Den Antrieb derselben besorgt eine stehende Compound-Maschine mit Condensation, deren Kolben 200 bzw. 325 mm Durchmesser und einen Hub von 330 mm haben, und die bei 330 Touren i. d. Minute 33 indicirte Pferdestärken leistet.

Den Dampf für die Maschinenanlage liefern fünf Kessel, von denen immer einer zwecks Reinigung außer Betrieb steht. Von diesen Kesseln sind vier auf Gasfeuerung eingerichtet und erhalten das Gas vom Hochofen; der fünfte ist nur für Kohlenfeuerung eingerichtet. Die gesammte Heizfläche der Kessel beträgt 316 qm, die Dampfspannung 5 Atm. Die Kohle kommt aus England.

Gießerei. Das im Hochofen erzeugte Graueisen wird, wie eingangs schon erwähnt, zum directen Gusse in der Gießerei verwendet, der Hochofen ist daher (siehe den Lageplan Seite 69) nahe dem Gießereiraume angeordnet. Das aus dem Hochofen kommende Eisen fließt unmittelbar in Gießpfannen, welche auf der Waage E aufgestellt sind. Die Anordnung ist so getroffen, daß gleichzeitig zwei Gießpfannen gefüllt werden können. Auch das Flossenbett ist im Gießereiraume untergebracht.

Die Gießerei selbst besteht aus drei Theilen und zwar: 1. der großen Grube zum Gusse der

Rohre bis 4 m Länge; 2. der Grube, in welcher die kleinen Rohre von 50 mm Durchmesser abwärts gegossen werden, neben dieser Grube befindet sich noch ein Platz zum Formen kleiner Façonstücke; 3. dem Raume, wo verschiedene Gufswaren geformt werden.

Die Rohrformkästen sind in Doppelreihen auf starken Gitterträgern aufgehängt. Die eine Formkastenhälfte ist mit dem Träger fest verschraubt, während die zweite Hälfte um ein Scharnier am unteren Ende des Kastens drehbar ist. Diese Construction ist für die Kästen aller Rohrgattungen ohne Ausnahme durchgeführt. Die Rohre werden mit der Muffe nach oben gegossen. Im übrigen ist die Art der Formerei die allgemein übliche. Der große Gießereiraum wird von drei elektrisch betriebenen Laufkränen von 10, 5 und 2 t Tragfähigkeit bedient, während für die kleinen Rohre keine maschinellen Hebevorrichtungen bestehen. Beim Gießen in diesem Raum werden die Pfannen in Gabeln gehängt, die mittels Laufrollen auf einem Träger längs der Kastenreihe beweglich sind. An die eine Längsseite des Gießereiraumes schließen sich die Abtheilungen für die Herstellung der Kerne und Kammern zum Trocknen derselben an; auf der andern Seite befinden sich die Modelltscherei, Sandanfertigung, sowie Sandmagazine, Cupolöfen und Koksmagazin. Ein Becherwerk hebt den gebrauchten Sand aus der Röhren-Gußgrube direct auf das Mischwerk. Die Anordnung der übrigen Werkstätten ist aus dem Plan ersichtlich.

Gegenwärtig werden Rohre bis 400 mm Durchmesser erzeugt, doch ist die Einrichtung für größere Rohre in Vorbereitung. Außer Röhren und den zugehörigen Façonstücken werden Maschinenteile, Armaturen, ferner Handelsgufs, Bremsklötze für Bahnen, endlich auch Blockformen erzeugt. Das Eisen eignet sich für letztere in hervorragender Weise, da die Blockformen bis 150 Abgüsse aushalten. Die Tagesleistung der Gießerei ist rund 20 000 bis 24 000 kg fertiger Gufsware. Da der Hochofen allein für diese Production nicht ausreicht, ferner für Fälle, wo das Eisen desselben für den Gufs nicht verwendbar ist, sind zwei Cupolöfen von je 4000 kg Leistungsfähigkeit i. d. Stunde aufgestellt. Den Wind liefert ein Kapselgebläse, durch einen elektrischen Motor angetrieben. Der Aufzug für die Cupolöfen wird ebenfalls von einem elektrischen Motor betrieben. Neben eigenem Roheisen werden nur gute Sorten amerikanischen und englischen Roheisens verschmolzen. Der Schmelzkoks kommt aus Westfalen.

Elektrische Anlage. Für die Beleuchtungs- und Krafanlage sind vorhanden: je eine Dynamo von 75, 40, 20 und 5 K.-W. An Motoren stehen in Verwendung: je ein Motor von 20 K.-W. zum Betriebe der mechanischen Werkstätte, von 10 K.-W. zum Betriebe der Sandanfertigung, von 10 K.-W.





zum Betriebe des Kapselgebläses und von 8 K.-W. zum Betriebe einer Centrifugalpumpe, welche das Nutzwasser für die Beamten- und Arbeiterwohnungen liefert. Ferner werden die drei Laufkräne der Gießerei, sowie ein Laufkran für die Herstellung großer Rohrkerne elektrisch betrieben. Zum Antriebe der Dynamos dienen eine Tandemaschine von 100 P. S., sowie mehrere kleinere Dampfmaschinen. Die elektrische Anlage einschließlich der Krähne wurde von italienischen Firmen eingerichtet und functionirt anstandslos.

Schließlich seien noch einige Worte den Arbeits- und Arbeiterverhältnissen gewidmet. Der italienische Arbeiter ist im allgemeinen fleißig, nüchtern, willig und meist intelligent. Als Beispiel dafür möge dienen, daß viele der im Werke beschäftigten ganz tüchtigen Schlosser und Maschinenwärter vor 2 bis 3 Jahren noch einfache Feldarbeiter gewesen sind. Die meisten arbeiten im Schichtlohn, nur in wenigen Fällen findet in der Gießerei der Accord Anwendung. Trotzdem sind die Leistungen der Arbeiter ganz annehmbare. Die Löhne sind verhältnismäßig niedrig. Je nach der Kategorie der Arbeiter schwankt der Lohn zwischen 1,50 und 3,50 Lire für die 10 stündige Arbeitszeit. Eine Krankenversicherung besteht nicht; nur für den Fall eines Unfalles sind die Arbeiter versichert, doch erhalten Verunglückte erst nach fünf Tagen ein Krankengeld von 1 Lire für den Tag. Eine längere Kündigungsfrist für Arbeiter ist nur in vereinzelten Fällen vereinbart. Wo eine solche Vereinbarung nicht besteht, kann das Dienstverhältnis von beiden Theilen jederzeit sofort gelöst werden. Arbeitsbücher besitzen nur die jugendlichen Arbeiter bis zum 15. Lebensjahre.

Die Lage Portovecchio in den Maremmen, berüchtigt durch das malarische Fieber, bringt es mit sich, daß namentlich zur Sommerszeit der Krankenstand unter den Arbeitern mitunter bis 40 % der gesamten Arbeiterschaft steigt.

Im benachbarten Follonica stieg im verfloßenen Sommer der Krankenstand sogar auf 60 % und darüber. Die Mehrzahl der Arbeiter, noch mehr aber deren Frauen und Kinder sind mit Malaria befallen. Einmal von diesem Fieber befallen, kehrt es in den weitaus meisten Fällen von Zeit zu Zeit wieder und läßt den Betroffenen nur in den seltensten Fällen vollständig gesunden.

Außer der vorstehend beschriebenen Hochofen- und Gießerei-Anlage befinden sich in Portovecchio noch die nachstehend genannten zwei Eisenwerke.

La Magona d'Italia, ein Stahlwerk mit zwei Martinöfen von 12 bis 15 t Einsatz mit unmittelbar anschließendem Block- und Universalwalzwerk. Verarbeitet wird meist englisches Roheisen. Das auf der Universalstrecke erzeugte Breiteisen von etwa 200 mm Breite wird in Stücken von etwa 600 mm Länge in einem Feinblechwalzwerk weiter verarbeitet. Die Haupterzeugung besteht in verzinnnten Blechen für Conservbüchsen n. s. w. Die Meister, sowie die Mehrzahl der Arbeiter sind Engländer.

Ferriera di Piombino, ein Theil der Ferriere Italiane, erzeugt mit ihren Walzwerken Handelsware, Eisenbahnmateriale, sowie auch kleinere U- und T-Eisen. Es wird größtentheils Altmateriale verarbeitet. Mit dem Walzwerk in Verbindung stehen eine Eisenconstructions-Werkstätte, sowie eine Adjustage für das Kleinmateriale. In einer eigenen Gießerei werden Armaturen, sowie auch Walzen für den eigenen Bedarf gegossen. Eigenartig ist in diesem Werke die Verwendung von Sträflingen in größerer Anzahl. Gegenwärtig sind deren etwa 200 im Werke beschäftigt. Das Werk ist aus diesem Grunde von einer hohen Mauer umgeben, die an einzelnen Stellen erhöht angebrachte Häuschen für Schildwachen trägt. Die Sträflinge sind im Werke kasernirt und stellen sehr billige Arbeitskräfte dar.

## Die Eliza-Hochofenanlage.

Die Eliza-Hochofenanlage bildet einen Theil der Eisen- und Stahlwerke von Jones & Laughlins, Lim., welche in Pittsburg auf beiden Seiten des Monongahela-Flusses liegen.\* In diesen Werken wird nicht nur Roheisen erzeugt, sondern daraus werden allerhand große und kleine Gegenstände aus Eisen und Stahl hergestellt, als Schienen, Träger, Bleche u. s. w. bis zu Schrauben und dergl. Kleiseisenzeug. Die meisten Stahl- und Walzwerke, sowie die Gießerei und Ma-

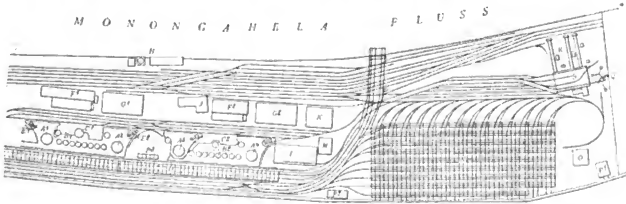
schinenwerkstätten nebst Zubehör liegen auf dem Südufer; die Koksöfen, Hochöfen und das bedeutende Blechwalzwerk auf dem Nordufer des Flusses, und zwar letztere innerhalb des Weichbildes der Stadt. Eine dreiecksige Brücke der Monongahela-Verbindungsbahn überschreitet den Fluß innerhalb der Werke. Eines dieser drei Gleise wird nur zur Ueberführung des flüssigen Eisens von den Hochöfen zu den Bessemer- und Martinwerken benutzt. Der Fluß ist an dieser Stelle etwa 275 m breit; die Brücke ist 332 m lang; die größte Spann-

\* „Iron Age“ 1901, 31. October.

weite beträgt etwa 100 m von Mitte zu Mitte Pfeiler.

Die Hochofenanlage umfaßt vier Oefen neuester und grösster Art nebst allem Zubehör (siehe Lageplan Fig. 1); sie nimmt eine Länge von 1825 m am Flußufer ein und hat Eisenbahn-Verbindungen mit der Baltimore- und Ohio-, Pittsburg- und Western-, und durch die Monongahela-Verbindungsbahn mit dem Pittsburg-, Erie-See- und Pennsylvania-Eisenbahnnetz. Die Gesellschaft hat eigene Eisensteingruben im District des Oberen Sees und in Mesaba; ausgedehnte Kohlenfelder im Monongahela-Thal und Kalksteinbrüche in Blair County, Pa. Die Eisensteine werden mit eigenen, nach unten entleerbaren, aus Stahlblech hergestellten Wagen bester Construction angefahren. Zur Anfuhr der Kohlen besitzt die Gesellschaft drei Dampfschiffe und mehr als 130 Barken, von denen der größere

550 000 t vorgesehen (siehe Figur 1 und 2). Ihre Grundfläche ist etwa  $228 \text{ m} \times 100 \text{ m}$ ; neun 40 m hohe, auf stählernen Säulen ruhende, 213 m lange Geleise durchziehen sie; die Schienenoberkante derselben ist auch diejenige der Monongahela-Verbindungsbahn. Die Eisensteine werden durch die sich nach unten entleerenden Eisenbahnwagen mit einem Minimum von Arbeit abgelagert. Auf der Hüttensohle und senkrecht zu der Richtung der Hochbahnen sind 28 gewöhnliche Geleise, etwa 7,6 m voneinander entfernt, angeordnet (siehe Figur 1 und 2). Auf diesen Geleisen laufen eine Anzahl Locomotiv-Erz-Schanfler; daneben, oder auf jeder Seite derselben, stehen 50 t fassende, nach unten entleerbare Wagen, von denen durchschnittlich 3 bis 4 in der Stunde beladen werden. Diese Wagen laufen dann zu den Vorrathsräumen für den laufenden Bedarf (siehe Figur 1 und 3).



Figur 1. Lageplan der Eliza-Hochofenanlage.

A, A', A'', A''' Hochöfen. B, B' Winderhitzer. C, C' Schornsteine zu den Winderhitzern. D Vorrathsräume für den laufenden Bedarf. E, E' Aschegruben. F, F' Maschinenhäuser. G, G' Kesselhäuser. H Pumpenanlage. J Maschinenhaus. K Röhren- und Kesselchuppen. I Blockformgießerei. M Schmiedeschuppen. N Eisensteinelagerplätze. O Laboratorium. P, P', P'' Verwaltungs- und Vorrathsgelände. Q Schmelzbrüche. R Rohrlagermaschinen. S Pfannenhaus.

Teil 550 t Ladefähigkeit hat; zur Befriedigung des Bedarfs aller obigen Werke an Kohlen sind davon monatlich 125 000 t, arbeitstäglich also 400 Doppelwagen, anzuliefern. Die Kohle wird außer mit Schiffen auch mit der Eisenbahn angebracht.

Die Kokerei liegt neben der Hochofenanlage und umfaßt 1386 Bienenkorbföhen mit den neuesten Einrichtungen zur Handhabung der Kohlen und Koks, wofür letztere mittels 200 Kokswagen zu den Vorrathsräumen für den laufenden Bedarf gebracht werden, welche in ihrer Längsrichtung parallel der Mittellinie der Höfen und nahe bei denselben liegen (siehe Figur 1 und 3).

Neben den Vorräthen für den laufenden Betrieb müssen an anderer Stelle große Vorräthe angesammelt werden, aus welchen der tägliche Bedarf gedeckt wird, wenn der Winter, die Unterbrechung der Schifffahrt und die Störungen im Eisenbahnbetrieb die Anlieferung der Rohmaterialien vermindern oder unterbrechen. Zu diesem Ende sind Eisensteinelagerplätze für

Während der Zeit, in welcher Eisensteine angeliefert werden, füllt man zunächst die Vorrathsräume für den täglichen Bedarf von dieser Anfuhr und giebt nur den Rest auf die Lagerplätze. Der Koks wird unmittelbar von den Koksöfen in diese Vorrathsräume für den täglichen Bedarf geliefert; auch wird ein großer Koks-vorrath an anderer Stelle erhalten.

Für den täglichen Bedarf sind in zwei Reihen 128 Vorrathsräume angeordnet, wie aus den Figuren 1 und 3 zu erschen. Sie haben oben etwa 4,9 m im Quadrat; der Boden ist unter einem Winkel von  $45^\circ$  geneigt; die Vorrathsräume für Erze sind niedriger als diejenigen für Koks und Kalk. Das die Vorrathsräume bildende Gitterwerk ist aus starkem Flußeisen hergestellt; die Seiten der Vorrathsräume bestehen aus 12,7 mm Stahlblechen; der Fluß ist aus Ahornbohlen hergestellt, welche auf 100 mm dicken Eichenbohlen ruhen. Wie aus Figur 3 zu erschen, sind einzelne der Ständer der äußeren Reihe, welche diese Vorrathsräume bilden, nach

oben verlängert und unterstützen das diese Vorrathsräume überdachende Gebäude. Für die Gichtaufzugmaschine ist an der betreffenden Stelle (siehe Figur 3) ein Anbau in diesem Gebäude so hoch angeordnet, daß der Verkehr der Zufuhrwagen und Locomotiven dadurch nicht behindert wird; die überdachte Fläche ist 338,76 m lang und 12,2 m breit. Die Vorrathsräume sind durch senkrechte Schieber abgeschlossen, welche durch unmittelbar darüber angeordnete Luftdruckcylinder bewegt werden. Diese Schieber der beiden Reihen der Vorrathsräume stehen sich einander gegenüber, und befinden sich über

abgewogen werden, indem sie hineinfallen. Gewöhnlich befindet sich auf jeder Seite des Fördergefäßes einer dieser beladenen Zufuhrwagen, so daß die Förderung nicht unterbrochen zu werden braucht; es sind zu demselben Zweck drei Drehscheiben und Umfuhrgeläse vorhanden. Die Gichtfördergefäße haben 1,50 m lichte Weite; es laufen deren zwei auf jedem Aufzuge, so daß deren Eigengewichte sich ausgleichen. Der Winkel, unter welchem der Aufzug ansteigt, beträgt etwa  $67^{\circ}$  zur Hüttensohle (siehe Figur 3). Bei zwei der Hochöfen werden die Aufzüge durch elektrische

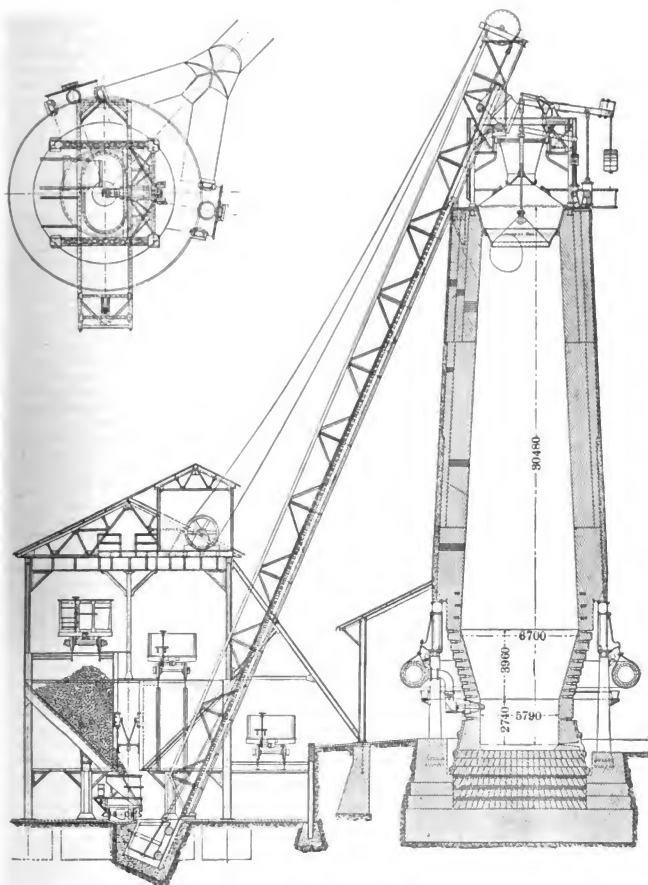


Figur 2. Eisensteinlagerplätze der Eliza-Hochofenanlage.

einem, auf der Hüttensohle angeordneten Geleise, welches durch die ganze Länge des Gebäudes läuft. Auf diesem Geleise verkehren acht Zufuhrwagen, zwei für jeden Hochofen, welche die Eisensteine, Koks und Kalksteine aus den Vorrathsräumen in die Fördergefäße überführen, mit denen die Gichten mittels der Schräganfzüge auf die Hochöfen gefördert werden. Diese Zufuhrwagen, welche in den Figuren 4, 5 und 6 ausführlicher dargestellt sind, werden elektrisch bewegt und haben einen schrägen Boden; ihr Abschluß ist durch eine starke Hebelübersetzung leicht zu öffnen. Einer dieser Zufuhrwagen nimmt den Koks einer Gicht und der andere die verschiedenen Sorten Eisensteine auf, welche

Motoren von 150 PS. und bei den zwei anderen Hochöfen mit Dampfmaschinen betrieben, deren Cylinder  $355 \times 406$  mm Durchmesser haben; die Seiltrommeln und Seilscheiben haben 1830 mm Durchmesser.

Die Aufgebearbeitung (siehe Figur 7, 8 und 9) auf der Gicht ist wie folgt eingerichtet: Die Fördergefäße haben vier Räder, von denen das hintere Paar unter demselben Winkel  $67^{\circ}$  weiter läuft. Auf der entsprechenden Höhe oben sind am Förderthurm die Schienen für die Vorderräder dem Ofen zu wagerecht abgelenkt, so daß die Öffnung des Fördergefäßes, beim ferneren Anheben des hinteren Theiles desselben, wie in den Figuren 3 und 7



Figur 3. Eliza - Hochofenanlage.

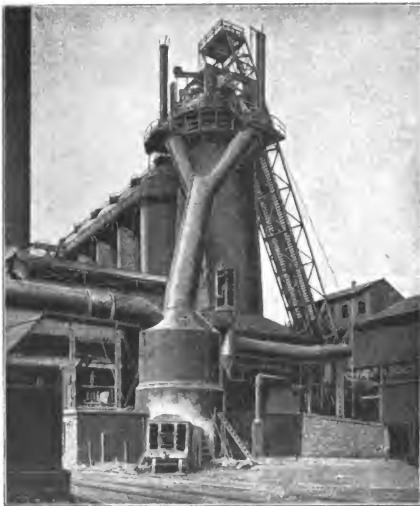
zu sehen ist, über den oberen Trichter der Aufgebevorrichtung gelangt und dann auch entleert wird. Die hinteren Räder des Fördergefäßes werden in ihrer höchsten Lage durch einen ans starken Federn gebildeten Puffer aufgehalten. Dieser obere Trichter hat oben einen oblongen Querschnitt, so daß die beiden nebeneinander laufenden Fördergefäße abwechselnd darin entleert werden können; unten hat dieser Trichter einen wesentlich geringeren kreisrunden Quer-

Die Figur 3 zeigt einen senkrechten Schnitt durch den Hochofen, den Gichtaufzug und die Vorratsräume. Der Schacht ruht auf 10 Säulen; es sind 20 Windformen von 152 mm l. W. vorhanden. Die Rast wird durch 10 Reihen Wasserkästen aus Bronze gekühlt, welche, in gußeisernen Gehäusen angeordnet, leicht ausgewechselt werden können. Das Untergestell ist von einem gußeisernen, mit Wasser gekühlten Mantel umgeben. Die hauptsächlichsten Abmessungen des Hochofens sind aus der Zeichnung (Figur 3) zu entnehmen. Zwei Gasrohre von elliptischem Querschnitt und 1854 mm l. W. führen die Gase in ein gemeinschaftliches Rohr von 2500 mm l. W. und dieses mündet oben in einen Staubsammler von 6400 mm Durchmesser, mit einem seitlichen Gasabzugsrohr und einer Glocke unten zum Entleeren des Stanbes. Dieser fällt dabei in einen untergeschobenen Wagen, welcher ebenfalls eine Glocke als Boden hat und somit gleich in Eisenbahnwagen entleert werden kann (Figur 3a).

Die Winderhitzer haben 6700 mm Durchmesser und 33 m Höhe; für jeden Hochofen sind vier dieser Winderhitzer vorhanden (siehe Figur 1); je acht dieser Winderhitzer haben einen Schornstein von 3650 mm l. W. und 64 m Höhe. Das flüssige Eisen läuft bei den Hochofen in Pfannenwagen von 20 t Inhalt; jeder Hochofen wird alle 4 Stunden abgestochen. Diese Pfannenwagen werden über die Brücke zu den Mischern des Bessemerwerks gebracht. Die Sonntagserzeugung wird ebenfalls mit den Pfannenwagen zu den Gießmaschinen gebracht. Gießhallen sind

also nicht vorhanden. Die Zahl der Gießmaschinen beträgt drei; jede kann 1000 t Roheisen in 24 Stunden bewältigen; die Pfannen werden mit Hilfe von hydraulischen Kränen gekippt, von denen bei jeder Gießmaschine einer angeordnet ist; die Krane haben 380 mm Kolbendurchmesser und 2286 mm Hub; während die vollen Pfannen sehr allmählich gekippt werden, kann die Rückkehr in die senkrechte Stellung sehr rasch erfolgen. Zwei Paar Pumpen von 355 × 380 × 457 mm versorgen die Krane mit Druckwasser.

Der Pfannenwagen ist in Figur 10 dargestellt; die Besonderheit desselben besteht in

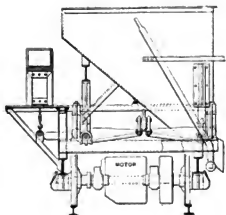


Figur 3a. Eliza-Hochofenanlage.

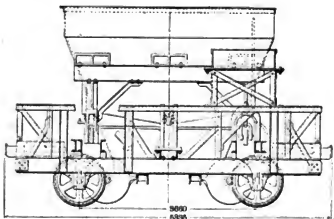
schnitt, welcher durch eine entsprechend weite Glocke abgeschlossen wird. Der Raum zwischen dem unteren Ende dieses oberen Trichters und dem oberen Ende des unteren Trichters ist durch Bleche abgeschlossen, so daß keine Gase entweichen können, wenn mittels der großen Glocke in dem unteren Trichter die Gicht in den Ofen fällt. Beide Glocken werden unabhängig voneinander durch Dampfzylinder bewegt, welche von dem Maschinist des Gichtaufzuges bedient werden. Der obere Trichter ruht auf Rädern, kann also, im Fall von Ausbesserungen, rasch auf die Seite geschoben werden.

seiner Einfachheit. Es sind nur vier Gufstheile in dem Untergestell außer den Achslagern und Zugköpfen; die Seitenwangen bestehen aus einem Stück und sind beide nach demselben Modell gegossen; auch die Endstücke unterscheiden sich nur dadurch, daß sie rechts und links sind. Die Verbindungsflächen der Seitenwangen und

Ein Pfannenhaus von  $22,86 \times 39,6$  m mit einem elektrisch betriebenen 30-t-Krahn von 21,9 m Spannweite ist in der Nähe der Gießmaschinen errichtet. Ein Schalenbrecher oder Fallbär oder Dreifuß aus Stahl (siehe Figur 1) kann eine 30 t schwere Kugel bis zu 21 m hoch herabfallen lassen. Eine starke Winde ist im-



Figur 4.



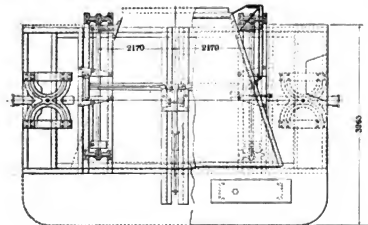
Figur 5.

Enden sind groß, genau bearbeitet und aufeinandergepaßt und deshalb dauernd starr und fest. Alle übrigen Theile, als Achsen, Räder und Lager, entsprechen den Normalen für Eisenbahnwagen. Die Zapfen der Pfanne sind um 610 mm von der Mitte aus nach vorn versetzt; ebensoweit von der Mitte nach rückwärts sind

stande, die größten Säuen und Schalen von einem Fuhrgestell unter die Mitte des Dreifußes zu schwingen. Zwecks Fortschaffung der Schlacken granuliert man diese auf die bekannte Weise, indem man sie mittels einer Rinne mit Wasser in einen Behälter von  $6 \times 9 \times 7,3$  m laufen läßt. Mittels eines Paternosterwerks und Eisenbahnwagen werden die granulierten Schlacken fortgeschafft.

Als Dampfkessel dienen 56 Laughlin-Rohrkessel für die Hochofenanlage nebst Zubehör, jedoch ohne Koksöfen. Diese Kessel haben 2,75 m Durchmesser und 5,50 m Länge; sie enthalten 194 Röhren von 63,5 mm l. W. Jeder dieser Kessel soll für 350 P. S. Dampf entwickeln können; sie werden mit Hochofengasen geheizt, auch ist mechanische Kohlenheizung vorgesehen. Die Kessel sind in zwei Kesselhäusern für je 28 Kessel untergebracht. Je zwei Kessel haben einen Schornstein von 1675 mm l. W. und 30 m Höhe. Der Dampfdruck soll in den Kesseln 140 Pfund betragen.

Alte und neue Gebläsemaschinen sind in großer Anzahl vorhanden. Eine liegende Zwillingsmaschine mit  $1066 \times 2133 \times 1828$  mm soll 25,45 cbm Wind bei einer Umdrehung ansaugen; eine stehende Maschine von  $1066 \times 2133 \times 1524$  mm soll 10,85 cbm bei einer Umdrehung ansaugen; fünf stehende Maschinen von  $1016 \times 2006 \times 1524$  mm sollen jede 8,89 cbm bei jeder Umdrehung ansaugen; sieben stehende Zwillings-Verband-Maschinen mit 1067- und

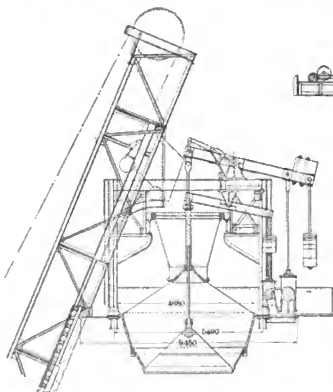


Figur 6.

zwei Winkel angebracht, welche auf die Seitenwangen des Untergestells aufsetzen; somit ist die Pfanne an vier Punkten fest aufgelagert und vor jeder Wackelei bewahrt. Die große Voranslage der Drehpunkte der Pfanne gewährt die größte Sicherheit für die Stetigkeit des Strahls des flüssigen Eisens, wodurch das gefährliche Spritzen vermieden wird; dies ist ein um so größerer Vortheil, als das Eisen anfangs 1820 mm hoch fallen muß.

2032-mm-Dampf-, 2210- und 2210-mm-Windcylindern und 1524 mm Hub, sollen jede 24,25 cbm Wind bei einer Umdrehung liefern. Da die Zahl der zulässigen Umdrehungen bei keiner der

Sohle der Pumpen angeführt werden. Das Gebäude hat  $40,8 \times 9,44$  m. Au der Flufsseite sind acht Filterbehälter angeordnet von 3,35 m Länge, 2,43 m Breite und 8 m Tiefe. Jedes derselben

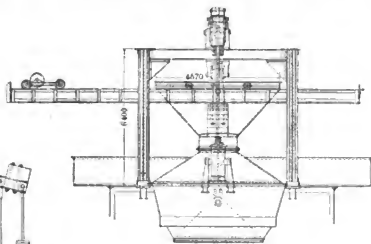


Figur 7.

Maschinen angegeben ist, läßt sich die mögliche Gesamtmenge des Windes nicht berechnen.

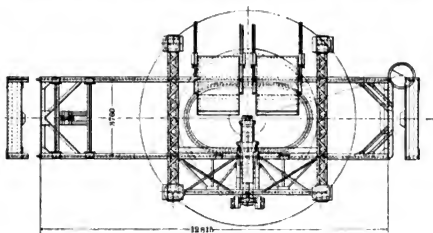
Vier 4000-P.S.-Wasserheizer und Reiniger und entsprechende Speisepumpen versehen die Kessel mit dem nöthigen Wasser. Der Abdampf der Gebläsmaschinen und der Pumpen wird zum Erwärmen des Speisewassers benutzt. Einrichtungen zur Condensation von 65000 kg Dampf i. d. Stunde sind vorhanden.

Das Haus mit den Pumpen für die Beschaffung des erforderlichen Wassers steht am Monongahela; es ruht auf Pfählen, welche bis 16,50 m unter Hüttensohle und 9,75 m unter den niedrigsten Wasserstand reichen; die Pfähle wurden bei 6 m unter dem niedrigsten Wasserstand abgesägt. Auf diesen Pfählen liegen sechs Lagen von  $30,5 \times 30,5$  mm-Hölzern und ein doppelter Boden bildet die Unterlage für die einzusenkende und auszumauernde Blechglocke. Fast 8 m Mauerwerk mußten vom Holzbelag bis zur



Figur 8.

ist in einer Tiefe, welche 3 m unter dem niedrigsten Wasserstande liegt, mit dem Flufs durch ein 762 mm weites Rohr verbunden, welches durch einen Schieber abgeschlossen werden kann. Die Filter sind untereinander ebenfalls durch solche Röhren mit Schiebern verbunden. Diese Anordnung ermöglicht die Ausschaltung, also Reinigung eines oder mehrerer Filter, während die anderen im Betriebe bleiben. In den Filtern sind auf Trägern doppelte Siebe von verzinktem Draht Nr. 11 mit Maschen von 6,35 mm angeordnet; auch diese Siebe können herausgenommen und gereinigt werden. In dem Pumpen-

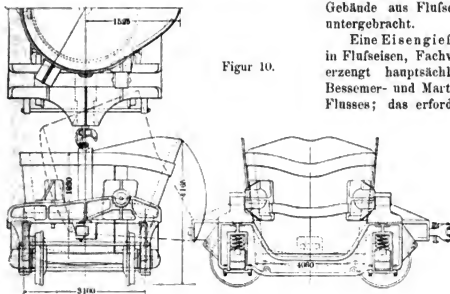


Figur 9.

hause stehen zwei Pumpen, welche jede 19 cbm, und zwei, von welchen jede 38 cbm, zusammen also 114 cbm i. d. Minute leisten können.

Der Condensator saugt seinen Wasserbedarf aus den Filtern selbst an. Jede Pumpe hat zwei Druckrohre, an jeder Seite eins, so daß

Jedes Rohr und jede Pumpe zwecks Vornahme von Reparaturen ausgeschaltet werden kann. Die vier Pumpen drücken das Wasser in ein Standrohr, welches 4,25 m lichte Weite und 41,12 m Höhe hat. Dasselbe steht an der einen Seite des Pumpenhauses und hat von diesem unabhängige Fundamente, welche bis 1,20 m über den höchsten Wasserstand aufgeführt sind; die Wasserableitungen führen zu allen Theilen des Werkes.



Figur 10.

Die Electricitäts-Anlage enthält drei Tandem-Verbund-Dampfmaschinen mit Condensation, von welchen jede mit einer Dynamo, welche Gleichstrom von 200 K.-W. und 200 Volt Spannung erzeugt, verbunden ist; die Cylinder der Dampfmaschinen haben 355 und 635 mm Durchmesser bei 457 mm Hnb; sie machen 200 Umdrehungen. Anßer den elektrischen Motoren in den verschiedenen Theilen der Werke werden 150 Bogenlampen von 220 Volt und 1500 Glühlampen von verschiedener Lichtstärke und 110 Volt versorgt.

Die mechanischen Werkstätten sind in Flußeisen, Fachwerk und Ziegeln ausgeführt,

30,4 m lang, 22,8 m breit und 2 1/2 Stock hoch. Der untere Stock ist getheilt; auf einer Seite ist die mechanische Werkstatt und auf der anderen Seite die Werkstatt für die Kessel und Leitungen angeordnet. Im zweiten Stock sind die Werkstätten für die Tischler und Modelltischler und die Räume für Werkzeuge, Bleche, Metalle und Riemen. Das oberste Stockwerk enthält den Raum für Anstreicher, Modelle und Gerümpel. Die Schmiedewerkstatt ist in einem besonderen Gebäude aus Flußeisen von 18,25 × 16,5 m untergebracht.

Eine Eisengießerei von 48,75 × 21,33 m, in Flußeisen, Fachwerk und Ziegeln ausgeführt, erzeugt hauptsächlich die Coquillen für das Bessemer- und Martinwerk auf der Südseite des Flusses; das erforderliche flüssige Eisen wird den Hochöfen entnommen und der Gießerei in den oben beschriebenen Pfannenwagen zugeführt; die Pfannen, Formkasten und Gußstücke werden durch einen, das Gebäude überspannenden 25-t-Laufkran bewegt. Trockenkammern, mit großen leicht beweglichen Blechthüren, sind seitlich der Gießerei angeordnet.

Der Eisenbahndienst wird von der Monongahela-Verbindungsbahn wahrgenommen, welche alle Geleise und alle Eisenbahnwagen unterhält.

Ein hübsches, zwei Stock hohes Verwaltungsgebäude, in pompejanischem Stil, mit 11 Räumen, welche mit allem Comfort ausgestattet sind, ein zweistöckiges Vorrathshaus für alle Bedürfnisse des Werkes, sowie ein vollkommen eingerichtetes Laboratorium sind am Haupteingang zu dem Werk angeordnet (siehe Figur 1).

Osnabrück, im December 1901.

Fritz W. Lürmann.

## Bedingungen eines guten Hochofenganges.

Hauptbedingungen für einen befriedigenden Hochofengang sind regelmäßiger, über den ganzen Querschnitt möglichst gleichmäßiger Niedergang der Gichten und möglichst vorwiegende Reduction der Eisenerze durch Kohlenoxyd im Verhältniß zur Reduction durch festen Kohlenstoff. Abgesehen von zufälligen Störungen, sind die Ursachen zu einem schlechten Ofengang in den

meisten Fällen in einem fehlerhaften Niedergang der Gichten und einer zu geringen Reduction durch Kohlenoxyd im Verhältniß zur Reduction durch Kohlenstoff zu suchen. Die verschiedensten Factoren wirken hierbei mit, und hört man häufig genug, daß dieser oder jener Ofen „schlecht geht“, ohne daß man positive, handgreifliche Erklärungen dafür geben könnte, weil die Be-



wegungsvorgänge im Innern sich der directen Beobachtung entziehen. Auf diese aber kommt es vor allem an. Die Bewegung der Beschickung abwärts, die der Gase aufwärts soll so geschehen, daß in jeder Horizontalebene an allen Querschnitseinheiten dieselbe Menge Beschickung niedersinkt und dieselbe Menge Gas ansteigt. Je vollkommener man dies erreicht, desto besser geht der Ofen; je größer die Abweichungen davon sind, desto schlechter ist der Ofengang.

Je weniger fest der Koks, je feiner das Erz, desto empfindlicher ist der Ofen, desto mehr Neigung hat der Ofengang für das Zustandekommen von Abweichungen von dem idealen Bewegungsvorgang. Die Gase nehmen ihren Weg da, wo sie am wenigsten Hindernisse vorfinden, während da, wo die Beschickung dichter liegt oder sich zusammenballt, wenig oder keine Gase durchdringen, so daß diese Theile weniger schnell erwärmt werden und dem chemischen Einfluß der Gase weniger ausgesetzt sind. Wenn dies in der Nähe des Mauerwerks eintritt, so bleiben diese Massen, die dort an sich schon eine geringere Geschwindigkeit besitzen, unberührt von dem Einfluß der Gase, bilden nützliche Massen, Ansätze, welche, wenn sie groß genug sind, den Ofengang sehr verschlechtern und welche schon manchem Hochofen und seinem Betriebsleiter wenig schmeichelhafte Prädicate eingetragen haben. Im Betriebe sind solche Ansätze häufig schwierig, zuweilen, wenn die Vorbedingungen bezüglich des Rohmaterials sich nicht ändern, gar nicht dazu zu bringen, daß sie sich lösen und mit der Beschickungssänle niedergehen. Das Einblasen von Wind in der Gegend, wo sich die Ansätze befinden, ist nicht immer von Erfolg und halte ich das entgegengesetzte Verfahren, das Heransblasen aus dem Ofen, für das Wirksamste, um gebildete Ansätze zu beseitigen. Es werden eine oder besser mehrere Oeffnungen von etwa 10 cm Durchmesser durch das Mauerwerk gebohrt, so daß diese die Ansätze an ihrem oberen Theile treffen. Beim Blasen müssen diese Oeffnungen offen gehalten werden, so daß reichlich Gase aus dem Ofen durch dieselben als Flamme austreten. Wenn sie sich zusetzen wollen, muß mit Stangen Luft gemacht werden. Auf diese Weise werden die Ansätze von großen Mengen heißer Gase bestrichen und durch deren chemische und calorische Wirkung zum Verschwinden gebracht.

In Hochofenbetrieben, in welchen Neigung zur Bildung von Ansätzen besteht, ist man ständig bestrebt, dieser Ansatzbildung entgegenzuarbeiten. Meines Erachtens müßte dies durch eine besondere Art des Blasens zu ermöglichen sein, darin bestehend, daß man periodisch die Pressung des Windes ändert. Während der Periode des Blasens mit geringer Pressung würde

die Menge des Windes geringer, seine Temperatur höher sein und derselbe wird im Ofen weniger weit vordringen, die Gase werden mehr am Rande des Ofens aufsteigen; während der Periode des Blasens mit starker Pressung wird die Menge des Windes größer, seine Temperatur niedriger sein, und der Wind wird weiter im Ofen vordringen, die Gase werden mehr in der Mitte des Ofens aufsteigen. Theile des Ofeninhaltes, welche in der einen Periode wenig activ sind, werden dies in der anderen Periode mehr sein. Ob die Perioden gleich, oder, was wahrscheinlicher ist, ungleich sein müssen, welche Dauer sie haben müssen und welche Pressungsdifferenz die vortheilhafteste sein wird, wird empirisch festzustellen sein. Die Regulierung müßte selbstverständlich durch ein selbstthätiges, von einem Uhrwerk oder der Tourenzahl der Gebläsemaschine beeinflusstes Ventil in der Dampfleitung oder auf andere Art selbstthätig stattfinden. Die Perioden werden jedenfalls von kurzer Dauer sein müssen, da die Qualität von Roheisen und Schlacke sonst in fehlerhafter Weise beeinflusst würden. Bei kurzer Dauer der Perioden wird man aber aus dem periodischen Blasen noch einen anderen Nutzen ziehen können.

Bekanntlich ändern sich die Volumina der Gase nach dem Mariotteschen Gesetz bei gleicher Temperatur umgekehrt proportional dem Druck. Wenn man, was allerdings nicht ganz exact ist, annimmt, daß die Temperatur an demselben Orte im Hochofen während beider Perioden die gleiche ist, so werden die Gasvolumina, wenn die absoluten Drucke der beiden Perioden beispielsweise 1,5 und 1,2 Atm. sind, sich wie 1,2 : 1,5 = 4 : 5 verhalten. Die Folge davon wird sein, daß ein Fünftel der während der ersten Periode starker Pressung in den festen Stoffen der Beschickung enthalten gewesen Gase während der zweiten Periode geringer Pressung austritt. Aus den Koksporen wird Kohlenoxyd, aus den Erzporen vorwiegend Kohlensäure austreten, und bei der darauf folgenden Periode starker Pressung wird in die Koks- und Erzporen Kohlenoxyd eintreten. Wenigstens wird der Vorgang sich in den unteren Zonen des Ofens, wo der Gehalt an Kohlenoxyd bei weitem überwiegt, so abspielen. In den höheren Zonen mit reichlicherem Gehalt an Kohlensäure wird die Pressungsdifferenz weniger bemerklich sein, und werden daselbst die Poren von Koks und Erz kohlenäurereicherer Gas aufnehmen; die aus dem Koks anstretenden Gase werden an Kohlenoxyd reicher als die in dieselben eintretenden sein, aber umgekehrt werden die aus den Erzporen anstretenden Gase reicher an Kohlensäure sein als die in sie eintretenden.

Ob diese Art des periodischen Blasens in der That einen Vortheil bringen wird, wird kaum zu entscheiden sein, ohne daß exacte

Versuche angestellt werden. Jedenfalls spricht zu Gunsten dieses Verfahrens die zweifellos eintretende häufige Erneuerung der Gase in den Erzporen, woraus man schließen sollte, daß die indirecte Reduction sich verstärken und der Schmelzproceß beschleunigt werden wird. Uebrigens wird durch dieses Verfahren vermuth-

lich auch die Neigung zum Hängen der Gichten, woran mancher Ofen leidet, beeinträchtigt werden.

Ich übergebe Vorstehendes der Oeffentlichkeit, weil ich es nicht für ausgeschlossen halte, daß die Methode des periodischen Blasen auf diese oder jene Weise vielleicht einen Nutzen bringen könnte.

G. Teichgräber.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Ueber Gehaltsbestimmungen von Eisen- und Manganerzen.

Paul Lehnkering\* beschäftigt sich mit der Untersuchung solcher Erze, welche bei der Analyse mit den üblichen abgekürzten Verfahren öfter ungenaue Resultate ergeben. Solche Erze enthalten organische Substanzen, unlösliche Schwefelverbindungen, unlösliche Oxyde, Silicate, Titan-, Arsen- oder Kupferverbindungen. In Bezug auf die Eisenbestimmung stellt der Verfasser fest, daß die Methoden der Titration mit Zinnchlorür und mit Permanganat in der durch Zink reducirten, oder nach Reinhardt hergestellten Lösung gleich scharfe Resultate giebt, wenn der Titer genau stimmt, alles Eisen in geeigneter Form in Lösung ist und kein anderer Körper als Eisen die Titerlösung beeinflusst. Der Verfasser erwähnt noch, daß er sich Permanganatlösungen von 240 g in 40 l Wasser herstelle und dieselben erst benutze, wenn sie wenigstens 6 Monate alt sind; derartige Lösungen ändern nachher nicht mehr ihren Titer. Bei dem Behandeln der Erze mit Salzsäure von spec. Gew. 1,19 bleibt häufig das an Schwefel, Sauerstoff, Kiesel- und Titansäure gebundene Eisen im Rückstande ungelöst. Durch Schmelzen mit Natrium-Kaliumcarbonat wird dieses Eisen in Salzsäure löslich. Bei Vereinigung der beiden Eisenauszüge beeinflussen die vorhandenen Arsen-, Kupfer- oder Titanverbindungen die Titration. Arsen stört alle drei angegebenen Titrationsweisen, Kupfer diejenigen mit Zinnchlorür. Sowohl  $Ti(OH)_3$  wie  $TiO_2$  lösen sich bei der Reduction von Salzsäure mit Zink, die gebildete  $Ti_2O_3$  wird wie Eisenchlorür durch Permanganat wieder oxydirt. Zinnchlorür greift diese Verbindungen nicht an. Man darf also arsenhaltige Erze erst nach Entfernung des Arsens, kupferhaltige nur nach der Zinkreductionsmethode, titanhaltige Erze nur mit einer der Zinnchlorürmethoden titrieren. Organische Substanzen (in Rasenerzen) beeinflussen ebenfalls sehr stark die Titration, hier ist nur die Messung mit Zinnchlorür zulässig. Für Schiedsanalysen wird folgendes Verfahren empfohlen: Ungefähr 5 g der feingeriebenen und gut durch-

mischten Substanz werden eine Stunde lang bei 100° im Dampftrockenschrank getrocknet (bei höherer Temperatur kann aus Kiesabbränden schweflige Säure, aus Rasenerzen Kohlenwasserstoff weggehen), dann wird eine genau gewogene Menge hiervon (etwa 5 g) im Tiegel  $\frac{1}{2}$  Stunde im Bunsenbrenner geglüht (zur Zerstörung der organischen Substanz), dann im Erlenmeyerkolben mit 60 g Salzsäure (spec. Gew. 1,19) 4 Stunden im Wasserbade digerirt, zur Trockne verdampft, mit Salzsäure aufgenommen, verdünnt, filtrirt und der Rückstand mit Salzsäure ausgewaschen. Der Rückstand wird im Platintiegel mit 5 g Kalium-Natriumcarbonat und etwas Salpeter bis zum ruhigen Fluß erhitzt. Die erkaltete Schmelze wird mit Salzsäure gelöst, mit etwas Schwefelsäure zur Trockne verdampft, mit Salzsäure aufgenommen, filtrirt und im Filtrat das Eisen mit Ammoniak gefällt. Der mit Salzsäure gelöste Niederschlag wird mit der Hauptlösung vereinigt, aus dieser Arsen und Kupfer mit Schwefelwasserstoff gefällt, letzterer vertrieben, die Lösung mit Kaliumchlorat oxydirt, das Chlor verjagt und die abgekühlte Lösung auf 500 cc aufgefüllt. Je 50 cc werden titrirt und zwar darf nur die Reinhardtsche Methode oder die Zinnchlorürtitration benutzt werden, da event. noch Titan vorhanden sein kann.

In Bezug auf die Manganbestimmung erwähnt der Verfasser das Volhard-Wolfsche Titrationsverfahren (Oxydation des Manganchlorürs bei Gegenwart von Zinkoxyd durch Permanganat) und bemerkt, daß der Manganititer praktisch 0,308-statt 0,2946 mal dem Eisentiter sei. Nach der Harnpesschen Methode scheint nicht immer alles Mangan als Superoxyd gefällt zu werden, er schlägt deshalb die Fällung als Schwefelmangan vor. Auf alle Fälle ist das im Rückstand befindliche Mangan aufzuschließen. Manche Manganerze werden erst bei 120° trocken.

Da bei der Kieselsäurebestimmung unlösliche Sulfate und Titansäure bei der Kieselsäure bleiben können, so empfiehlt der Verfasser, 1 g trockenes Erz in 15 cc Salzsäure (1,19) zu lösen, mit Schwefelsäure zur Trockne zu verdampfen, den Rückstand  $\frac{1}{2}$  Stunde auf 150° zu erhitzen mit Salzsäure aufzunehmen, zu filtriren und zu glühen. Der Rückstand wird mit 3 g Kalium-

\* „Zeitschrift für öffentliche Chemie“.

bisulfat geschmolzen, und die Titanverbindungen mit Wasser ausgelaugt; der die Sulfate enthaltende Rest wird zur Verflüchtigung der Kieselsäure mit Flußsäure behandelt.

### Ueber den Stand der titrimetrischen Eisenbestimmung.

C. Meinecke\* hat vor längerer Zeit die verschiedenen titrimetrischen Verfahren zur Bestimmung des Eisens besprochen. Es sollen hier nur die Resultate der Untersuchung des Verfassers wiedergegeben werden, welche sich auf das Reinhardtsehe\*\* Verfahren beziehen; er faßt sein Urtheil über das Reinhardtsehe Verfahren in folgende Sätze zusammen: „Ferriverbindungen wirken auch bei großer Verdünnung, wenn auch schwach, so doch immerhin bemerkbar auf Quecksilberchlorür, und zwar tritt die Wirkung um so deutlicher hervor, je größer die Menge des Quecksilberchlorürs ist. Permanganat wirkt ebenfalls aber viel langsamer oxydirend auf Quecksilberchlorür; diese Oxydationswirkung kommt fast gar nicht in Betracht, wenn man sich an schnelles Beobachten der Endreaction gewöhnt und mit dem Zusatz von Permanganat beim ersten Farbumschlag sofort aufhört. Unter allen Umständen erfordert die Vorsicht, den Zusatz von Zinnchlorür auf das geringste Maß zu beschränken. Dagegen hat man von einem selbst recht erheblichen Ueberschusse von Quecksilberchlorid nichts zu befürchten, ein solcher ist sogar zu empfehlen, um die Reaction mit dem vorhandenen Zinnchlorür zu beschleunigen. Da die Oxydation des Quecksilberchlorürs durch Permanganat, wenn sie überhaupt stattfindet, verschwindend klein ist und sich erst in längerer Zeit vollzieht, als zur Er-

kennung der Endreaction erforderlich ist, so ist die Titrirung mit Permanganat derjenigen mit Chromat vorzuziehen, nicht nur weil sie die bequemere ist, sondern weil die Einwirkung der Ferrisalze auf das Quecksilberchlorür eine kürzere Zeit dauert, als bei der durch Tüpfelversuche zu beendenden Titrirung mit Chromat.“ Der Verfasser wendet sich dann weiter der Frage der Titerstellung der Permanganatlösung zu und zeigt, daß man ganz verschiedene Resultate erhält, je nachdem man auf ein Oxalat, ein Ferrosalz oder auf ein Ferrisalz, welches nach der Reinhardtsehe Methode reducirt wird, einstellt. Benutzt man zur Titerstellung Tetraoxalat oder elektrolytisch gefälltes Eisen, so erhält man eine vollkommene Uebereinstimmung der Titer. Die Abweichungen der Einstellung auf Oxalat bezw. Ferrosalz einerseits und einer Ferrilösung andererseits sind ausschließlich auf die Reaction zwischen Quecksilberchlorür und Eisenchlorid zurückzuführen. Als Grundlage der Titerstellung sollte man Stahlspäne, Draht u. s. w. nur verwenden, wenn man deren Zusammensetzung ganz genau kennt. Bei Spänen kommt noch dazu, daß häufig die Zusammensetzung des Blockes, aus dem sie entnommen sind, ungleichmäßig ist; weiter ist der Kupfergehalt zu berücksichtigen. Das Mohrsche Salz ist deshalb nicht zur Einstellung zu empfehlen, weil es nach des Verfassers Erfahrung Mengen von Mangan und Phosphor enthält, welche berücksichtigt werden müssen. Reiner ist das Ferri-Ammonsalz (Eisenammoniak - Alaun) des Handels (eine Probe enthielt auf 1 g Eisen 0,02 mg Phosphorsäure und 0,27 mg Manganoxyduloxyd). Das Salz ist aber seines Wassergehaltes wegen nicht in fester Form zur Einstellung zu verwenden, sondern seine Lösung, deren Gehalt leicht gewichtsanalytisch festzustellen ist. Sehr gut verwendbar ist dagegen das von verschiedenen Seiten empfohlene Kaliumtetraoxalat, wenn man seinen Wirkungswerth gegen Eisen genau ermittelt.

\* „Zeitschrift für öffentliche Chemie“.

\*\* „Stahl und Eisen“ 1884, 4, 704.

## Giefs-Rollkrah

des Martinwerks von Peter Harkort & Sohn in Wetter a. d. Ruhr.

(Hierzu Tafel I.)

Der in Abbildung 1 wiedergegebene Rollkrah ist seit etwa 3 Jahren in Betrieb und bedient zwei Martinöfen von je 20 t Anbringen.

In Abbildung 2 sind die Öfen mit  $M_1$  und  $M_2$  bezeichnet; ferner ist  $a$  der Rollkrah,  $b$  die halbkreisförmige Giefsgrube,  $c_1$  sind zwei hydraulische Krähne und  $e_1$  zwei Pfannenfenor. Die Einzelheiten des Rollkrahns sind aus Tafel I ersichtlich. Er besteht aus den beiden Aus-

legern  $f_1$ , die in geeigneter Weise miteinander verbunden sind, den Radgestellen  $g_1$ , dem Drehzapfen  $h$  und den Bewegungsmechanismen. Die vier Laufräder  $i$  sind aus geschmiedetem Stahl hergestellt, und es befinden sich je zwei in einem um den Belastungspunkt drehbaren Querstück, wodurch die Auflage sämtlicher Laufräder auf den Schienen gesichert und die etwa 60 000 kg betragende Belastung gleichmäßig vertheilt wird.

Vorne auf den Auslegern befindet sich ein Wagen, welcher die Pflanze trägt; in der Nähe des Drehzapfens *h* eine Zwillings-Dampfmaschine, welche mittels zweier Kupplungen die kreisförmige Be-

wechsell werden, so wird sie mit ihrem Wagen auf ein Nebengeleise *k* (Abbildung 2) gefahren und eine andere Pflanze angebracht. Beides geschieht natürlich maschinell. Die Verbindung



Abbildung 1. Gieß-Rollkran des Martinwerks von Peter Harkort & Sohn in Wetter a. d. Ruhr.  
Ausgeführt von Zobel, Neubert & Co. in Schmalkalden.

wegung des Kranes und die Hin- und Herbewegung der Pflanze in radialer Richtung bewirkt.

Zur Bedienung des Kranes ist nur ein Mann erforderlich, der in der Nähe des Drehzapfens, etwa 5 1/2 m entfernt von der Pflanze, während des Gießens steht. Soll eine Pflanze ausge-

der Zahnstangen mit der Pflanze wird durch selbstthätige Klauen bewirkt. Auf dem Nebengeleise wird die Pflanze umgekippt und mittels Gasfeuer erhitzt. Die Mauerung der Pflanze leidet bei dieser Art der Auswechsellung am wenigsten. Soll eine ganz neue Pflanze in Gebrauch ge-

nommen werden, so wird einer der hydraulischen Krähne benutzt.

Der Rollkranh kann auch ganz bequem zur Bedienung eines dritten Martinofens  $M_3$  verwendet werden. Es ist dafür nur nöthig, das Geleise 11 (Abbildung 2) zu legen und den Kranh noch mit einem Schneckengetriebe zum Hin- und Hertransport des Pfannenwagens auf dem Ge-

Seile sind nicht vorhanden. Die Bedienung ist eine sehr bequeme, auch steht der Maschinist weit genug von der Pfanne entfernt, um von dem spritzenden Eisen nicht gefährdet zu werden. Im Nothfalle vermag er seinen Stand im Nu einzunehmen oder zu verlassen. Da der Kranh sich zur ebenen Erde befindet, so ist er in allen Theilen leicht zu prüfen und instand zu halten.

Seine Geschwindigkeit ist in weiten Grenzen regulirbar; die gefüllte Pfanne wird mit etwa 9 m, die leere dagegen mit etwa 18 m gefahren. Dabei hat der Maschinist den Kranh derartig in der Gewalt, daß der Ausfluß auf das Millimeter genau über dem Trichter eingestellt werden kann, und der Guß beginnt gewöhnlich schon, nachdem die Pfanne den Abstich vor einer Minute verlassen hatte. Die Anordnung besitzt ferner noch den Vortheil der Billigkeit. Der Kranh selbst

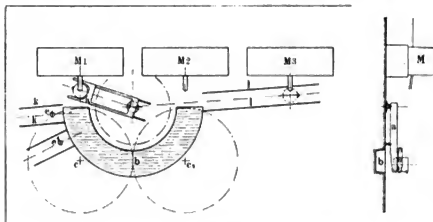


Abbildung 2.

leise 11 zu versehen. Eine solche Einrichtung war viele Jahre bei der Firma Peter Harkort & Sohn in Wetter a. d. Ruhr in sehr befriedigendem Gebrauch für einen 10-t-Rollkranh.

Die Vortheile, welche die beschriebene Anordnung des Martinwerks bietet, sind nicht unerheblich. Zunächst bietet der Rollkranh eine außerordentliche Sicherheit. Es sind nur wenige Theile vorhanden, welche durch die Belastung bedroht werden, und diese können leicht hinreichend kräftig construiert werden; Ketten oder

ist nicht so theuer wie ein Laufkranh, und die Gießhalle wird außerordentlich viel billiger, weil sie viel leichter construiert werden kann als ein Gebäude, in dem sich in einer Höhe von 8 bis 10 m eine Last von 30 t Schwere bewegt.

Der Kranh ist von der Firma Zobel, Neuhert & Co. in Schmalkalden geliefert worden und hat vom ersten Augenblick an tadellos functionirt und bis jetzt zu keinen Reparaturen Veranlassung gegeben.

*Ad. Schuchart sen.*

## Schwankungen von Kohlenstoff und Phosphor im Flußeisen.\*

Von **Axel Wahlberg** in Stockholm.

Es ist allen Hüttenleuten wohl bekannt, daß seit der Einführung des Bessemer- und Martin-Processes in großem Maßstabe es stets unmöglich gewesen ist, Flußeisenblöcke von einer homogenen chemischen Zusammensetzung zu erhalten und daß der Mangel an Homogenität der Ausaigerung zuzuschreiben ist, welche infolge der allmählichen Erstarrung der geschmolzenen Masse vor sich geht. Diese Aus-

saigerung erfolgt in zweierlei Weise: Unter gewöhnlichen Umständen, namentlich wenn die Gießtemperatur mäßig gewesen ist, erstarrten die mit einem hohen Schmelzpunkt behafteten Legirungen schneller — mit anderen Worten, die Randtheile des Blocks, namentlich am unteren Ende, werden ärmer an Kohlenstoff, Silicium, Mangan, Phosphor u. s. w., weil die größere Menge dieser Elemente sich allmählich nach innen und nach oben zu ansammelt. Die Ansammlung findet am ausgesprochensten im Kern der oberen Hälfte des Lugsots statt. Das Er-

\* Verlesen vor der Herbstversammlung des „Iron and Steel Institute“ in Glasgow 1901.

gebniß dieser Vorgänge zeigt sich in einer allmählichen Aenderung der chemischen Zusammensetzung. Wenn dagegen die Gießtemperatur sehr hoch und die Formen groß sind, d. h. zwei Umstände eintreten, welche langsamer Abkühlung günstig sind, treten neben der stark ausgeprägten Tendenz nach Ansaigerung Conglomerate von einer chemischen Zusammensetzung auf, welche sich von der des umgebenden Stoffes wesentlich unterscheiden und durch größere Menge sich auszeichnen. Diese Conglomerate, welche allgemein in angesprochenem Maße in höher kohlenstoffhaltigen Stahlsorten auftreten, erweisen sich häufig als sehr störend in denjenigen Fällen, in welchen das Material zur Weiterverarbeitung bestimmt war, obgleich solche infolge der Saigerung entstehende Unregelmäßigkeiten wesentlich gemildert, oder sogar durch die weitere Behandlung des Stahls wesentlich beseitigt werden können, ein Ergebnis, das hauptsächlich dem wiederholten Erwärmen des Materials zu verdanken ist.

#### Unbillige Forderungen der Abnehmer von Flußeisen.

Natürlich ist jeder Verbraucher von Flußeisen bemüht, ein Material zu erhalten, das hinsichtlich seiner chemischen Zusammensetzung so gleichartig wie möglich ist; demgegenüber beklagen sich die Fabricanten über zu weitgehende Anforderungen seitens der Besteller in dieser Hinsicht, zumal dieselben ständig schärfer wurden, ja häufig übertrieben worden sind. Es mag dies zum Theil eine Folge des heutigen Fortschritts, namentlich mit Rücksicht auf die verbesserten Herstellungsmethoden, zum Theil auch vielleicht hauptsächlich der Schuld der Fabricanten selbst zuzuschreiben sein, welche bei dem scharfen Wettbewerb der heutigen Zeit geneigt sind, alle, auch die unbilligsten Lieferungsbedingungen anzunehmen, allein, um sich die Lieferung zu sichern. Als ein Beispiel übertriebener Forderungen seitens der Besteller mag folgender, kürzlich vorgekommener Fall erzählt sein: Es sollte Flußstahl mit 0,6 % Kohlenstoffgehalt geliefert werden, und es bestand der Besteller ernsthaft in dem Abschlufsvertrag darauf, daß alles Material, das mehr als 0,62 und unter 0,58 % Kohlenstoffgehalt habe, abgelehnt werden könnte. Die Thorheit einer solchen Vorschrift liegt auf der Hand, da nicht nur die Schwankungen von Kohlenstoff in jedem einzelnen Stück größer als der zugestandene Unterschied sein wird, sondern auch die Wahrscheinlichkeit hinzukommt, daß Chemiker verschiedene Ergebnisse finden, so daß das durch den Fabricanten in diesem Falle übernommene Risiko sehr erheblich groß sein würde. Es scheint, daß trotzdem Fabricanten sich finden, welche nicht zögern, solche übertriebenen Vorschriften anzunehmen.

Da das für den Fabricanten einzugehende Risiko unbillige Verhältnisse zu Gunsten des Käufers hervorruft, so liegt die dringende Nothwendigkeit vor, einer Praxis, in welcher die ernsthaftesten Folgen drohen, Einhalt zu thun, ehe sie weiter um sich greift.

Im Hinblick auf diese Verhältnisse hat der Vorstand des „Jernkontoret“, der stets ein lebhaftes Interesse bei allen, die schwedische Eisendarstellung und den Absatz betreffenden Fragen gezeigt hat, sich entschlossen, eine Untersuchung anzustellen und eine größere Summe hierfür zu bewilligen; außerdem wurde beschlossen, den Befund der Herbstversammlung des Iron and Steel Institute vorzulegen. Der Verfasser wurde angewiesen, die Untersuchungen vorzunehmen, und er nahm zu diesem Zwecke persönlich die Auswahl der Proben und Bestimmung gewisser Einzelheiten, soweit sie in seiner Macht waren, vor.

#### Programm für die Untersuchungen.

Der Zweck der Untersuchungen war, festzustellen: 1. die Grenzen zwischen den Schwankungen von Kohlenstoff und Phosphor in weichem, mittelharten und sehr hartem Flußeisen, welches bei normaler Temperatur in Blöcke von 10 à 12" gegossen und dann in 4" Knüppel ausgewalzt war, entweder direct oder nach erfolgter Abkühlung und einmaliger Wiedererhitzung; 2. ob, und bis zu welchem Umfang chemische Analysen von absolut identischen Proben in ihren Ergebnissen hinsichtlich des Gehalts an Kohlenstoff und Phosphor schwanken, wenn sie von verschiedenen Chemikern vorgenommen werden.

Das erforderliche Material wurde von vier verschiedenen Stahlwerken geliefert und zwar lieferte jedes Werk drei 10 à 12" Blöcke, welche je zwischen 0,10 bis 0,20, 0,50 bis 0,60 % und 1,00 bis 1,20 % Kohlenstoff enthielten. Diese Blöcke wurden in Gegenwart des Verfassers in 4" Knüppel gewalzt, von welchen je zwei Querschnitte unten und oben, entsprechend am Kopf und Bodenende des Blocks, zwecks Analyse genommen wurden. Um die Möglichkeit auszuschließen, daß die unteren Theile irgend welche Roheisenpartikel von der Coquille aufgenommen hätten, wurden die unteren Abschnitte so entnommen, daß sie einer Höhe von etwa 4½ bis 5" über der Bodenfläche entsprachen, während die oberen Stücke entsprechend einer Entfernung von 5 bis 5½" von der Oberfläche des Kopfes genommen wurden, d. h. genügend niedrig, um den Lunker zu vermeiden, oder durch die infolge des Einsinkens der Kopffläche entstehenden Deformationen beeinflusst zu werden. Von jedem Stabe wurden zur Analyse mindestens drei Bohrspanproben genommen, von denen eine aus der Knüppelmittle mittels eines 3/4 zölligen Spiralbohrers in der Knüppelachse, eine zweite von mehreren am Rande liegenden

Tabelle I. Zusammenstellung der in den

Eisen- werke	Kohlen- stoff laut Angabe	Gieße- tem- peratur	Block- form- größe	Block wurde zu Knüppeln verwalzt von	Proben von verschiedenen Theilen des Blockes	Kohlenstoff, bestimmt mittels Verbrenn.-Methode							
						Oberfläche			Mittlere Theile		Kern		
						1	2	3	1	2	1	2	3
	°/o		□	□		°/o	°/o	°/o	°/o	°/o	°/o	°/o	°/o
A . . .	0,10	normal	10	4	{ Oberer Theil	0,08	0,083	0,124	0,13	0,14	0,135	0,201	
					{ Unterer " "	0,08	0,088	0,118	0,09	0,10	0,102	0,182	
	0,50	"	10	4	{ Oberer " "	0,46	0,486	0,579	0,55	0,58	0,603	0,588	
					{ Unterer " "	0,46	0,500	0,524	0,48	0,46	0,495	0,504	
	0,90	"	10	4	{ Oberer " "	1,03	0,870	0,886	1,07	1,10	1,080	0,915	
					{ Unterer " "	1,06	1,002	0,862	1,05	1,05	0,890	0,857	
B . . .	0,11	"	10	4	{ Oberer Theil	0,10	0,116	0,167	0,12	0,11	0,104	0,172	
					{ Unterer " "	0,10	0,092	0,125	0,11	0,11	0,102	0,134	
	0,62	"	10	4	{ Oberer " "	0,56	0,601	0,676	0,62	0,65	0,680	0,694	
					{ Unterer " "	0,58	0,600	0,695	0,57	0,57	0,620	0,704	
	1,34	sehr niedrig	10	4	{ Oberer " "	1,29	1,270	1,142	1,27	1,28	1,350	1,155	
					{ Unterer " "	1,35	1,240	1,129	1,34	1,33	1,192	1,130	
C . . .	0,10	normal	9	4	{ Oberer Theil	0,10	0,118	0,157	0,15	0,17	0,190	0,262	
					{ Unterer " "	0,08	0,108	0,164	0,10	0,12	0,120	0,180	
	0,50	"	9	4	{ Oberer " "	0,53	0,650	0,594	0,53	0,57	0,640	0,573	
					{ Unterer " "	0,53	0,568	0,548	0,53	0,50	0,592	0,538	
	1,10	"	9	4	{ Oberer " "	0,10	0,995	1,070	1,24	1,30	1,190	1,115	
					{ Unterer " "	1,16	1,085	1,061	1,17	1,20	1,060	1,038	
D . . .	0,20	"	12	4 <sup>1</sup> rund	{ Oberer Theil	0,17	0,233	0,256	0,21	0,27	0,260	0,281	
					{ Unterer " "	0,17	0,178	0,228	0,18	0,19	0,212	0,252	
	0,50	"	8	4 □	{ Oberer " "	0,46	0,473	0,476	0,47	0,44	0,485	0,501	
					{ Unterer " "	0,46	0,500	0,490	0,45	0,46	0,496	0,451	
	1,00	"	8	"	{ Oberer " "	1,11	1,090	0,897	1,00	0,99	0,890	0,837	
					{ Unterer " "	1,02	1,040	0,886	1,08	1,08	1,090	0,903	

1. Analysirt durch die Prüfungsanstalt der Königl. schwedischen technischen Hochschule in Stockholm.

2. Analysirt durch J. E. Stead in Middlesborough.

Bohrlöchern und die dritte von ähnlichen in der Mitte zwischen diesen beiden ringsherum gebohrten Löchern entnommen wurde. Der Zweck der auf diese Weise erfolgten Probeentnahme war, die allmähliche Aenderung in der chemischen Zusammensetzung von außen nach innen festzusetzen. Ehe man die Bohrspäne aus den Löchern entnahm, was mittels eines für diesen Zweck gerade genügend magnetisch gemachten Stabes geschah, wurde der Bohrer jedesmal sorgfältig darauf nachgesehen, ob er selbst noch unverletzt geblieben und keine von demselben abgebrochenen Theile sich unter die Bohrspäne vermischten hätten. Die Bohrungen wurden stets sofort unternommen, bevor die Knüppel irgendwie ausgeglüht wurden, da man glaubte, daß es vorzuziehen sei, wenn man die Proben für den vorliegenden Zweck in derselben Weise entnehme, wie es unter gewöhnlichen Umständen geschieht. Die betreffenden Bohrspäne wurden sofort in besondere Glasflaschen mit dicht schließenden Stopfen gethan und darin aufbewahrt.

#### Internationale Mitarbeit.

Um festzustellen, bis zu welchem Grade die von verschiedenen Chemikern erlangten Resultate von einander abwichen, wenn man absolut

identische Proben analysirt, setzte sich der Verfasser mit mehreren Special-Chemikern nicht nur in Schweden, sondern auch im Auslande in Verbindung. In England fand er das größte Entgegenkommen bei J. E. Stead, der die mühevollste Arbeit übernahm, und dessen Mithilfe um so werthvoller war, als es ihm nicht gelang, sich die Mitwirkung eines deutschen Gelehrten zu sichern; Professor A. Ledebur entschuldigte sich in der höflichsten Weise, ebenso gelang es nicht, das Laboratorium von Fresenius in Wiesbaden hierzu zu bestimmen, da man dort zu viel Zeit beanspruchte. Besserer Erfolg wurde in Oesterreich erzielt, als dort der hervorragende Chemiker Baron H. Jüptner von Jonstorff in Donawitz seine volle Bereitwilligkeit, an der Arbeit theilzunehmen, ausdrückte und seine Mitarbeiterschaft zur Verfügung stellte. Der Verfasser benutzt die Gelegenheit, um den beiden Herren seinen Dank auszusprechen. In Schweden wurden die verschiedenen Reihen der analytischen Bestimmungen in der Prüfungsanstalt der Königl. Technischen Hochschule in Stockholm ausgeführt, während Särnström von der Königl. Bergschule aus Mangel an Zeit leider nicht in der Lage war, mitzuarbeiten; in derselben Lage befand sich auch das Tamm-Laboratorium. Zwei Reihen

verschiedenen Laboratorien erhaltenen Werthe.

Kohlenstoff, bestimmt mittels colorimetr. Methode									Phosphor															
Oberfläche				Mittlere Theile	Kern				Oberfläche				Mittlere Theile	Kern										
1 %	2 %	3 %	4 %	1 %	2 %	3 %	4 %	1 %	2 %	3 %	4 %	1 %	2 %	3 %	4 %	1 %	2 %	3 %	4 %					
0,08	0,090	0,138	0,08	0,11	0,13	0,135	0,216	0,18	0,027	0,028	0,031	0,027	0,072	0,090	0,084	0,091	0,098							
0,08	0,085	0,132	0,08	0,09	0,10	0,110	0,178	0,12	0,02	0,029	0,039	0,030	0,037	0,054	0,052	0,060	0,058							
0,50	0,510	0,565	0,50	0,56	0,58	0,620	0,603	0,62	0,030	0,031	0,037	0,034	0,042	0,060	0,058	0,063	0,070							
0,50	0,500	0,539	0,50	0,52	0,48	0,490	0,513	0,50	0,034	0,031	0,035	0,035	0,038	0,033	0,032	0,039	0,038							
0,90	0,860	0,910	0,85	1,00	1,06	1,070	0,938	1,02	0,034	0,034	0,038	0,035	0,044	0,053	0,051	0,056	0,058							
0,90	0,990	0,890	0,93	0,90	0,90	0,890	0,873	0,88	0,043	0,042	0,044	0,043	0,044	0,038	0,037	0,043	0,037							
0,09	0,100	0,176	0,10	0,11	0,10	0,110	0,170	0,12	0,010	0,014	0,014	0,011	0,016	0,013	0,017	0,015	0,014							
0,09	0,100	0,137	0,10	0,10	0,09	0,100	0,148	0,10	0,013	0,014	0,013	0,010	0,015	0,013	0,013	0,013	0,011							
0,60	0,590	0,665	0,58	0,60	0,67	0,700	0,667	0,65	0,028	0,029	0,033	0,031	0,030	0,032	0,031	0,035	0,039							
0,60	0,620	0,680	0,60	0,60	0,60	0,620	0,670	0,58	0,032	0,032	0,035	0,034	0,028	0,034	0,031	0,036	0,034							
1,30	1,330	1,163	1,25	1,30	1,28	1,490	1,149	1,30	0,028	0,025	0,030	0,029	0,034	0,033	0,033	0,035	0,030							
1,30	1,410	1,160	1,35	1,30	1,30	1,330	1,176	1,30	0,029	0,029	0,033	0,033	0,027	0,032	0,028	0,032	0,032							
0,09	0,110	0,156	0,10	0,16	0,18	0,185	0,252	0,22	0,018	0,020	0,022	0,019	0,044	0,058	0,055	0,053	0,056							
0,09	0,110	0,168	0,10	0,11	0,12	0,120	0,178	0,15	0,020	0,017	0,021	0,019	0,025	0,034	0,031	0,035	0,035							
0,50	0,600	0,605	0,52	0,55	0,55	0,620	0,586	0,53	0,026	0,025	0,027	0,027	0,028	0,032	0,027	0,031	0,033							
0,54	0,550	0,558	0,52	0,53	0,53	0,570	0,546	0,50	0,028	0,023	0,027	0,027	0,026	0,029	0,021	0,026	0,025							
1,25	1,200	1,006	1,10	1,30	1,35	1,370	1,152	1,30	0,023	0,025	0,028	0,025	0,025	0,037	0,038	0,045	0,041							
1,20	1,250	1,082	1,20	1,20	1,25	1,250	1,068	1,25	0,024	0,026	0,027	0,026	0,024	0,024	0,026	0,028	0,026							
0,15	0,160	0,262	0,18	0,20	0,25	0,250	0,303	0,27	0,023	0,020	0,023	0,023	0,035	0,039	0,039	0,044	0,044							
0,13	0,170	0,230	0,16	0,16	0,18	0,200	0,262	0,22	0,021	0,022	0,025	0,023	0,029	0,033	0,027	0,030	0,031							
0,50	0,480	0,485	0,48	0,50	0,50	0,500	0,570	0,48	0,025	0,024	0,024	0,024	0,025	0,028	0,030	0,029	0,028							
0,50	0,490	0,500	0,48	0,50	0,50	0,480	0,465	0,48	0,026	0,025	0,024	0,025	0,023	0,023	0,022	0,023	0,023							
1,10	1,050	0,924	0,98	1,10	1,00	0,920	0,854	0,85	0,023	0,023	0,029	0,025	0,020	0,020	0,020	0,022	0,022							
0,95	1,040	0,910	1,00	0,95	1,05	1,130	0,948	1,05	0,022	0,024	0,026	0,028	0,022	0,027	0,027	0,027	0,026							

3. Analysirt durch Baron H. von Jüptner in Donawitz bei Leoben.

4. Analysirt durch das Hammarström-Laboratorium in Kopparberg, Schweden.

von Kohlenstoff-Bestimmungen und zwei Reihen von Phosphor-Bestimmungen wurden auch von dem Hammarström-Laboratorium in Kopparberg ausgeführt. Die analytischen Proben, welche in der Prüfungsanstalt der Stockholmer Hochschule vorgenommen wurden, umfassten die Bestimmung von Kohlenstoff und Phosphor in allen verschiedenen Proben mittels der Verbrennungsmethode und ebenso mittels des Colorimeters, während die von Stead und von Jüptner analysirten Proben alle nur von der Knüppelmitte und von dem Rand herstammten, da man dies für genügend hielt. Das Hammarström-Laboratorium in Kopparberg erhielt indessen die Bohrspäne von den mittleren und im Rand liegenden Bohrlöchern.

#### Auswahl des Materials und Probeentnahme.

Nach der Ansicht des Verfassers war es wünschenswerth, daß das Versuchsmaterial hauptsächlich von solchen Stahlwerken herrühren sollte, welche in größerem Maße für die Ausfuhr arbeiteten. Zu diesem Zwecke wandte er sich an die Sandviken, Fagersta, Uddeholm- und an die Kloster-Eisenwerke. Die betreffenden Werksleitungen stimmten dem Vorhaben alle zu und erklärten sich bereit, das

Material zu liefern. Bei der Aufzählung der verschiedenen Werke, von welchen das Material herstammte, weist der Verfasser jedoch darauf hin, daß die in der chemischen Zusammensetzung gefundenen Unregelmäßigkeiten auch im Stahl, der unter normalen Verhältnissen hergestellt wird, und zwar auch unter den besten Marken vorkommen; aber, da andererseits nicht der Zweck der Arbeit ist, einen Vergleich zwischen der Leistung dieser verschiedenen Werke herbeizuführen, so sind in den tabellarischen Uebersichten die Werke nur mit den Buchstaben A, B, C und D bezeichnet, doch stimmt diese Reihenfolge nicht überein mit derjenigen, in welcher die Werke oben aufgezählt sind. In einigen Fällen wohnte der Verfasser auch dem Guß der Blöcke persönlich bei; das Auswalzen der Knüppel und Abschneiden der Probestäbe geschah in seiner Gegenwart. In allen Fällen, wo er bei dem Guß selbst nicht anwesend war, wurden zuverlässige Feststellungen über die Gießtemperatur und anderer Einzelheiten gemacht, das Abschneiden der Probeenden wurde in jedem Falle genau nach der oben dargelegten Weise vorgenommen, die abgeschnittenen Stücke in Gegenwart des Verfassers gestempelt, um späterer Verwechslung vorzubeugen. Wegen der großen Zahl der Bohr-



Löcher, von welchen die Späne zwecks Erlangung der Proben vom Rande und aus der Mitte der Probestäbe genommen wurden, und dank des großen Gewichts einer jeden Probe von 130 g, können diese Proben als wirkliche Durchschnittsproben angesehen werden, während die Proben aus der Mitte natürlich nur aus Bohrspänen bestanden, die aus einem einzigen, aber größeren Bohrloch stammten. Die Löcher wurden von zwei, besonders für diesen Zweck angestellten Leuten gebohrt, welche die Aufgabe hatten, möglichst feine Bohrspäne herzustellen. Um die Identität der Proben, welche an die verschiedenen Chemiker und Laboratorien gingen, sicherzustellen, wurde folgendermaßen verfahren: Alle mit den Bohrspänen angefüllten Flaschen wurden an die Versuchsanstalt der Königlichen Technischen Hochschule in Stockholm gesandt, wo jede Flasche sorgfältigst und in wirksamster Weise eine Zeitlang gerollt und geschüttelt wurde und alsdann die Versandproben im Gewicht von je 25 g mittels eines Löffels zur Vertheilung herausgenommen wurden. Jede Probe wurde in Säckchen von Pausleinwand gefüllt, mit der größten Sorgfalt in starke Kisten verpackt und an ihren Bestimmungsort geschickt.

#### Analytische Ergebnisse.

Die in den verschiedenen Laboratorien erhaltenen Werthe sind in Tabelle I niedergelegt, welche eine Uebersicht über die durch die Untersuchungen erhaltenen Ergebnissgiebt; da der Gegenstand aber von verschiedenen Gesichtspunkten aus betrachtet werden kann, so sind ausserdem noch Specialtabellen aufgestellt worden, die gewisse Durchschnittsergebnisse enthalten. Es sollten aber bei Benrtheilung der Tabellen folgende Momente nicht außer Acht gelassen werden. Nach Tabelle I war die Grösse der Blöcke A und B 10 Zoll (mit einer Annahme nämlich des Blockes in Rubrik D, der 0,20 % Kohlenstoff enthielt), wodurch ein gewisser Nachtheil hinsichtlich der Homogenität für diese entstand, da mit zunehmender Grösse der Form die Erstarrung langsamer vor sich geht. Häufig läßt sich auch eine mehr oder weniger verschiedene Minderwerthigkeit beobachten, indessen handelt es sich dabei doch immer nur um Ausnahmen, so z. B. wenn diese Blöcke mit dem Material C verglichen werden, welches in Formen von 9" gegossen wurde, jedoch bei einer beträchtlich höheren Temperatur als alle anderen. In Tabelle I wird diese Gießtemperatur als „normal“ bezeichnet, aber das heisst doch nur: normal nach dem Betrieb an den mit C bezeichneten Werken, während diese Temperatur in der That etwas hoch erscheint im Vergleich zu der, die an den anderen Werken als normal betrachtet wird. In Anbetracht dieser hohen Gießtemperatur ist

die Ansaigerung natürlich bedeutend gewesen, trotz der geringeren Grösse der Formen (9"). — Es ist ferner beobachtet worden, daß der hochkohlenstoffhaltige (1,27 %) Block B, welcher hinsichtlich seiner chemischen Zusammensetzung als sehr homogen befunden wurde, bei sehr niedriger Temperatur gegossen worden war. Schließlich ist zur Beurtheilung der mittelharten und sehr harten Probelöcke D als wichtig noch in Betracht zu ziehen, daß diese Blöcke nicht allein in Formen geringster Abmessungen (8"), sondern auch unter Anwendung eines verlorenen Kopfes gegossen worden sind, in dem sich bekanntlich die in der geschmolzenen Masse enthaltenen Unreinigkeiten zum größten Theil ansammeln. Der verlorene Kopf wird nachher abgeschnitten. Die Probestäbe wurden hier, unmittelbar unter dem verlorenen Kopf, aus dem Kopf des eigentlichen Blockes entnommen. Nach den Ergebnissen der Analyse ist die chemische Zusammensetzung des Materials hier im ganzen Block dieselbe. Bei näherer Betrachtung sieht man, daß in einem Falle (bei 1 % Kohlenstoffgehalt) der untere Theil des Blockes mehr Kohlenstoff und Phosphor aufwies als der Kopfteil, eine Wahrnehmung, die zu der Erwartung und bisherigen Erfahrung im völligen Widerspruch stand. Zu erklären ist dies wohl dadurch, daß die Erstarrung im Bodentheile des Blockes schneller vor sich geht, während sie oben infolge des verlorenen Kopfes langsamer erfolgt als unter gewöhnlichen Umständen, wodurch eine verhältnismäßig größere Menge Kohlenstoff und Phosphor von den angrenzenden Theilen des Blockes in diesen Blockansatz angesaugt wird.

#### A. Höchste, niedrigste und Durchschnittswerthe.

Tabelle II soll einen Vergleich der erhaltenen höchsten, der niedrigsten und der Durchschnittswerthe bieten. Letztere stellen das Ergebniss der verschiedenen Werthe dar, die von den Blöcken in den einzelnen Fällen erhalten wurden, mit Ausnahme derjenigen, die sich auf die Proben zwischen Kern und Oberfläche beziehen, weil diese nur in einem der Laboratorien festgestellt wurden. Die höchsten und die niedrigsten Werthe wurden ohne Rücksichtnahme auf die Herkunft der Analysen angegeben. Da die vorgekommenen Verschiedenheiten und Unregelmäßigkeiten deutlich genug hervorgehoben sind, bedarf die Tabelle keines weiteren Commentars. Ein Thatsache von Wichtigkeit, die in demselben Gegensatz zu dem steht, was wohl erwartet worden war, ist aber doch zu erwähnen, nämlich, daß die Schwankungen im Kohlenstoff- und Phosphorgehalt in ausgesprochenem Maße bei weichen als bei härteren Stahlsorten in Erscheinung treten.

Tabelle II. Höchste, niedrigste und Durchschnittswerthe.

Eisenwerke	Kohlenstoff laut Angabe	Der Kohlenstoff wurde bestimmt mittels						Phosphorgehalt		
		Verbrennungsmethode			colorimetrischer Methode			Höchster	Mittlerer	Geringster
		Höchster	Mittlerer	Geringster	Höchster	Mittlerer	Geringster			
	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰
A	0,10	0,201	0,119	0,080	0,216	0,121	0,080	0,098	0,051	0,025
B	0,11	0,172	0,119	0,092	0,176	0,114	0,090	0,017	0,013	0,010
C	0,10	0,262	0,147	0,80	0,252	0,146	0,090	0,058	0,032	0,017
D	0,20	0,281	0,225	0,170	0,303	0,211	0,130	0,044	0,029	0,020
Durchschn. 0,10-0,20		0,229	0,153	0,106	0,237	0,148	0,098	0,054	0,031	0,018
A	0,50	0,603	0,520	0,460	0,620	0,533	0,480	0,070	0,041	0,030
B	0,62	0,704	0,636	0,560	0,700	0,631	0,580	0,039	0,033	0,028
C	0,50	0,650	0,569	0,500	0,620	0,551	0,500	0,033	0,027	0,021
D	0,50	0,501	0,474	0,440	0,510	0,489	0,465	0,030	0,025	0,022
Durchschn. 0,50-0,62		0,615	0,550	0,490	0,613	0,551	0,506	0,043	0,032	0,025
A	0,90	1,100	0,967	0,857	1,070	0,928	0,850	0,058	0,043	0,034
B	1,24	1,350	1,238	1,129	1,490	1,287	1,149	0,035	0,031	0,025
C	1,10	1,300	1,115	0,995	1,370	1,205	1,065	0,045	0,029	0,023
D	1,00	1,110	0,986	0,837	1,130	0,985	0,850	0,029	0,024	0,020
Durchschn. 0,90-1,24		1,215	1,077	0,955	1,265	1,101	0,964	0,042	0,032	0,026
Gesamtdurchschn.		0,686	0,591	0,519	0,701	0,600	0,524	0,046	0,032	0,023

Tabelle III. Schwankungen in der chemischen Zusammensetzung im Kern, zwischen Kern und Oberfläche und an der Oberfläche.

Eisenwerke	Kohlenstoff laut Angabe	Der Kohlenstoff wurde bestimmt mittels						Phosphorgehalt		
		Verbrennungsmethode			colorimetrischer Methode			Oberfläche	zwischen Kern und Oberfläche	Kern
		Oberfläche	zwischen Kern und Oberfläche	Kern	Oberfläche	zwischen Kern und Oberfläche	Kern			
	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰	‰
A	0,10	0,096	0,110	0,143	0,096	0,100	0,146	0,030	0,055	0,073
B	0,11	0,117	0,115	0,122	0,112	0,105	0,117	0,012	0,015	0,014
C	0,10	0,121	0,125	0,174	0,116	0,135	0,176	0,020	0,035	0,045
D	0,20	0,206	0,195	0,244	0,180	0,180	0,242	0,023	0,032	0,036
Durchschn. 0,10-0,20		0,135	0,136	0,171	0,126	0,130	0,170	0,021	0,034	0,042
A	0,50	0,502	0,515	0,538	0,514	0,540	0,551	0,033	0,040	0,019
B	0,62	0,619	0,595	0,653	0,617	0,600	0,645	0,032	0,029	0,034
C	0,50	0,570	0,530	0,569	0,549	0,540	0,554	0,026	0,027	0,028
D	0,50	0,477	0,460	0,472	0,489	0,500	0,489	0,025	0,024	0,026
Durchschn. 0,50-0,62		0,542	0,525	0,558	0,542	0,545	0,560	0,029	0,030	0,034
A	0,90	0,952	1,060	0,982	0,904	0,950	0,953	0,039	0,044	0,047
B	1,24	1,237	1,305	1,240	1,283	1,300	1,291	0,030	0,031	0,032
C	1,10	1,073	1,205	1,151	1,161	1,250	1,249	0,026	0,025	0,033
D	1,00	1,007	1,040	0,965	0,994	1,025	0,975	0,025	0,021	0,024
Durchschn. 0,90-1,24		1,069	1,153	1,085	1,086	1,131	1,117	0,030	0,030	0,034
Gesamtdurchschn.		0,582	0,605	0,605	0,585	0,602	0,616	0,027	0,031	0,037

B. Die chemische Zusammensetzung in verschiedenen Theilen des Blockes.

In Tabelle III sind die Durchschnittsergebnisse der Werthe zu finden, die sich auf die oberen und unteren Theile der Blöcke beziehen, angeordnet nach der allmählichen procentualen Aenderung von der Oberfläche zur Blockachse

hin, während die in Tabelle IV gegebenen entsprechenden Werthe die Verschiedenheit in der chemischen Zusammensetzung veranschaulichen, welche zwischen Kopf- und Bodentheilen der Blöcke besteht. Während die oben erwähnte, für die chemische Zusammensetzung der Blöcke geltende Regel im allgemeinen auch durch die Ergebnisse dieser Tabellen bestätigt wird, scheint

Tabelle IV. Schwankungen in der chemischen Zusammensetzung am Kopf und am Boden der Blöcke.

Proben genommen aus dem	Eisen- werke	Kohlenstoff laut Angabe 0,10 bis 0,20 %			Kohlenstoff laut Angabe 0,50 bis 0,62 %			Kohlenstoff laut Angabe 0,90 bis 1,24 %		
		Kohlenstoff bestimmt mittels		Phosphor	Kohlenstoff bestimmt mittels		Phosphor	Kohlenstoff bestimmt mittels		Phosphor
		Verbrenn.- Methode ‰	colorimetr. Methode ‰		Verbrenn.- Methode ‰	colorimetr. Methode ‰		Verbrenn.- Methode ‰	colorimetr. Methode ‰	
Kopf	A	0,128	0,129	0,061	0,549	0,562	0,047	0,993	0,955	0,045
	B	0,137	0,130	0,014	0,640	0,636	0,032	1,251	1,285	0,031
	C	0,164	0,161	0,038	0,584	0,562	0,028	1,144	1,225	0,032
	D	0,210	0,225	0,032	0,472	0,493	0,026	0,973	0,975	0,023
Durchschnitt		0,165	0,159	0,036	0,561	0,563	0,033	1,090	1,110	0,033
Boden	A	0,109	0,108	0,043	0,489	0,505	0,035	0,967	0,906	0,041
	B	0,110	0,107	0,013	0,620	0,620	0,033	1,244	1,292	0,031
	C	0,125	0,127	0,026	0,544	0,538	0,026	1,111	1,194	0,026
	D	0,201	0,190	0,027	0,472	0,488	0,024	1,014	1,003	0,025
Durchschnitt		0,136	0,133	0,027	0,531	0,538	0,030	1,084	1,099	0,031

diese Schwankung in verschiedenen Fällen sich als mehr oder weniger ausgeprägt zu erweisen. Es ist dies auf verschiedene Factoren, die bei jedem Guß obwalten, zurückzuführen, unter denen die folgenden die wichtigsten sind:

a) Die Gießtemperatur insofern, als die bei niedriger Temperatur gegossenen Blöcke homogener werden als die bei höherer.

b) Die Größe der Formen insofern, als unter ähnlichen Umständen ein homogener Stahl erhalten wird bei Verwendung kleinerer Formen als bei größeren.

c) Die Kohlenstoffgehalte insofern, als die chemische Zusammensetzung in der Regel mit dem wachsenden Procentsatz an Kohlenstoff gleichmäßiger wird.

So geht aus Tabelle III hervor, daß bei den weichen, mittelharten und sehr harten Stahlsorten in den Randtheilen der Blöcke der Kohlenstoffgehalt geringer ist als in den entsprechenden Kerntheilen, nämlich um 21,0 %, 2,9 % und 1,5 %. Was den Phosphorgehalt anbelangt, so sind die entsprechenden Ergebnisse nach derselben Berechnung: 50,0, 14,7 und 11,8 %. Nach Tabelle IV ergeben sich völlig analoge Resultate, wenn man die Kopf- und die Boden-theile der Blöcke miteinander vergleicht; der Kohlenstoffgehalt in letzteren ist im Vergleich zu dem in ersteren niedriger, nämlich um 17,6, 5,4 und 0,5 %, während die entsprechenden Zahlen beim Phosphorgehalte: 25,0, 9,1 und 6,1 % sind.

d) Das Verfahren, die Blöcke mit verlorenem Kopf zu gießen, scheint die Homogenität in der chemischen Zusammensetzung wesentlich zu fördern.

Es hat sich auch herausgestellt, daß die Schwankungen im Phosphorgehalt unzweifelhaft beträchtlicher sind, als im Kohlenstoffgehalt.

#### C. Vergleich der Ergebnisse beim Analysiren derselben Proben in verschiedenen Laboratorien.

Wie schon erwähnt, war es eine der Hauptaufgaben bei der Untersuchung, festzustellen, inwieweit wohl die Analysen verschiedener Laboratorien von demselben Material miteinander übereinstimmen.

Hierbei muß jedoch ausdrücklich bemerkt werden, daß nach der mit den verschiedenen Laboratorien getroffenen Vereinbarung die vorzunehmenden Analysen nicht etwa wissenschaftlichen Werth zu haben brauchten, sondern nur der jeweilig üblichen Laboratorienpraxis entsprechen sollten. Der Verfasser hat daher in der That darauf gesehen, daß die Untersuchung in allen Einzelheiten, nicht nur hinsichtlich der Auswahl der Proben und der Probenahme, sondern auch hinsichtlich der Ausführung der Analysen mit der täglichen Praxis möglichst im Einklange stand. Zu einem Vergleich oder einer Kritik der verschiedenen Laboratorien wurden die erhaltenen Ergebnisse übrigens nicht benutzt. Der Punkt, auf den es allein ankam, war in der That nur, zu zeigen, daß bei der Verschiedenheit der angewandten Methoden die analytischen Ergebnisse, welche in ein und demselben Falle von den namhaftesten Analytikern erhalten werden, mitunter doch beträchtlich voneinander abweichen. Gleichzeitig hofft man, die Aufmerksamkeit aller Interessenten der Eisen- und Stahlindustrie darauf zu lenken, daß es dringend noth that, gleichmäßigere analytische Methoden zur Prüfung von Eisen und Stahl aufzustellen, welche internationale Geltung erlangen müssen, um eine Sicherheit gegenüber dem Risiko herbeizuführen, dem der Eisen- und

Tabelle V. Vergleich der Ergebnisse, wie sie von den verschiedenen Chemikern erhalten wurden.

Die Werthe sind die Durchschnittswerthe der Ergebnisse aus Tabelle I, die sich auf Kern und Oberfläche beziehen.

Eisenwerke	Kohlenstoff laut Angabe	Kohlenstoff bestimmt mittels										Phosphor				
		Verbrennungsmethode					colorimetrischer Methode									
		1	2	3	Durchschnittswert n. Tabelle II		1	2	3	4	Durchschnittswert n. Tabelle II	1	2	3	4	Durchschnittswert n. Tabelle II
	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$		$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$	$\sigma_{10}$
A	0,10	0,100	0,102	0,156	0,119		0,098	0,105	0,166	0,115	0,121	0,049	0,048	0,055	0,053	0,051
B	0,11	0,105	0,104	0,150	0,119		0,093	0,103	0,158	0,105	0,114	0,012	0,015	0,014	0,012	0,013
C	0,10	0,118	0,134	0,191	0,147		0,120	0,131	0,189	0,143	0,145	0,033	0,031	0,033	0,032	0,032
D	0,20	0,200	0,221	0,254	0,225		0,178	0,195	0,264	0,208	0,211	0,029	0,027	0,031	0,030	0,029
Durchschn. 0,10-0,20		0,131	0,140	0,188	0,153		0,122	0,134	0,194	0,143	0,148	0,031	0,030	0,033	0,032	0,031
A	0,50	0,490	0,521	0,549	0,520		0,515	0,530	0,555	0,530	0,533	0,039	0,038	0,044	0,044	0,041
B	0,62	0,590	0,625	0,692	0,636		0,618	0,633	0,671	0,603	0,631	0,032	0,031	0,035	0,035	0,033
C	0,50	0,533	0,613	0,563	0,569		0,530	0,585	0,573	0,518	0,551	0,029	0,024	0,028	0,028	0,027
D	0,50	0,455	0,489	0,480	0,474		0,500	0,488	0,490	0,480	0,489	0,026	0,025	0,025	0,025	0,025
Durchschn. 0,50-0,62		0,517	0,562	0,571	0,550		0,541	0,559	0,572	0,533	0,551	0,032	0,030	0,033	0,033	0,032
A	0,90	1,060	0,961	0,880	0,967		0,938	0,953	0,903	0,920	0,928	0,042	0,041	0,045	0,043	0,043
B	1,24	1,313	1,263	1,139	1,238		1,295	1,390	1,162	1,300	1,287	0,031	0,029	0,033	0,031	0,031
C	1,10	1,190	1,083	1,071	1,115		1,263	1,268	1,077	1,213	1,205	0,027	0,029	0,032	0,029	0,029
D	1,00	1,050	1,028	0,881	0,986		1,025	1,035	0,909	0,970	0,985	0,023	0,024	0,026	0,025	0,024
Durchschn. 0,90-1,24		1,153	1,084	0,993	1,077		1,130	1,162	1,013	1,101	1,101	0,031	0,031	0,034	0,032	0,032
Gesamtdurchschn.		0,600	0,595	0,584	0,593		0,598	0,618	0,593	0,592	0,600	0,031	0,030	0,033	0,032	0,032

1. Analysirt durch die Prüfungsanstalt der Königl. Schwedischen Hochschule in Stockholm.
2. " " J. E. Stead in Middlesborough.
3. " " Baron Hanns von Jüptner in Donawitz bei Leoben.
4. " " Hammarström, Laboratorim in Kopparberg, Schweden.

Stahlfabricant jetzt ausgesetzt ist und, bevor jenes nicht geschehen, immer ausgesetzt sein wird, dafs nämlich seine Erzeugnisse zurückgewiesen werden, ohne irgend ein Verschulden seinerseits.

Aus Tabelle V, die zusammengestellt wurde, um das vergleichende Studium der analytischen Ergebnisse, wie sie von den verschiedenen Theilen erhalten wurden, zu erleichtern, geht hervor, dafs trotz einiger erheblicher Abweichungen in den Resultaten laut Tabelle I die Durchschnittsergebnisse derselben Proben doch mit wenigen Ausnahmen ziemlich gleich sind. Daraus ist zu ersehen, dafs die verschiedenen Methoden in der Regel doch keine allzuweit voneinander abweichenden Resultate ergeben. Es sind jedoch einige beachtenswerthe Nebenumstände zu vermerken, so z. B. dafs Kohlenstoffbestimmungen nach der Verbrennungsmethode, die in der Prüfungsanstalt der Königl. Technischen Hochschule ausgeführt wurden, für weiche und mittelharte Stahlsorten niedrigere Werthe ergaben, als die Bestimmungen in den anderen Laboratorien, während sie andererseits für sehr hoch kohlenstoffhaltiges Material etwas höhere ergaben; die Differenz in letzterer Hinsicht war am aus-

gesprochensten bei dem Stahl B von 1,24 % Kohlenstoff. Als man diese beträchtlichen Abweichungen bemerkte, wurden sofort neue Proben den bezüglichen Flaschen entnommen und in der Prüfungsanstalt derselben Prüfungsmethode wie vorher unterworfen, wobei entweder annähernd gleiche Werthe erhalten wurden oder die Abweichung im Höchstfalle 0,01 % betrug. Die erhaltenen Werthe müssen also wohl als hinreichend richtig angesehen werden, da die Proben zweifellos gleich waren.

Bei den Eisensorten mit geringem Kohlenstoffgehalt ergaben sich die Werthe nach der v. Jüptnerschen Verbrennungsmethode um etwa 40 % höher als die von Stead und in der Stockholmer Prüfungsanstalt festgestellt; die letzteren beiden sind annähernd dieselben. Bei den härtesten Sorten sind die Jüptnerschen Resultate andererseits um etwa 2 % niedriger. Das Gleiche gilt von den colorimetrischen Bestimmungsmethoden.

Was die Durchschnittsergebnisse für den Phosphorgehalt anbelangt, so sind die Werthe Steads und der Stockholmer Prüfungsanstalt ebenfalls ungefähr gleich, während die der anderen Laboratorien etwas höher ausfallen.

## D. Schlufsbemerkungen.

Nach den vorliegenden Untersuchungen kann es nicht zweifelhaft sein, daß Lieferungsverträge, welche in Bezug auf den Kohlenstoff- und Phosphorgehalt eine allzu enge Grenze vorschreiben, stets zu mehr oder weniger ernst Bedenken Anlaß geben. Es darf aber nicht vergessen werden, daß die auffallenden Mängel in der Homogenität im Querschnitt der Blöcke oder zwischen Oberfläche und Achse angetroffen worden sind und daß diese Fehler bei der nachfolgenden Behandlung durch wiederholtes Erhitzen wesentlich vermindert und selbst praktisch beseitigt werden können. Es ist auch daran zu erinnern, daß solche Unregelmäßigkeiten bei der Prüfung nicht immer hervortreten, wie z. B. bei der Analyse eines zu 2"-Stäben verwalzten Blockes, von welchem je eine Bohrspänprobe und eine Feilprobe quer durch das Material genommen wurden.

Was die Verschiedenheit der chemischen Zusammensetzung im Kopftheil und im Boden-

theil der Blöcke anlangt, so wird dieser Unterschied unverändert bleiben, unbeeinflusst durch die nachfolgende Behandlung, ein Factor, der immer in Betracht gezogen werden muß. Die Untersuchung zeigt auch, daß mitunter beträchtlich von einander abweichende analytische Ergebnisse durch verschiedene Chemiker und in verschiedenen Laboratorien erhalten werden, ein Umstand, der bei Lieferungsverträgen niemals übersehen werden darf, bis völlig ausreichende analytische Methoden hinreichend bekannt und durch internationales Uebereinkommen festgesetzt sind.

Die Thesen, welche A. Wahlberg am Schlufse seines Vortrags aufstellte, sind Folgende:

1. Es ist sobald als möglich eine internationale analytische Normal-Methode aufzustellen und anzunehmen.

2. Bei Einzelabmachungen ist die Grenze bezüglich der Schwankungen des Kohlenstoffgehaltes nicht enger zu ziehen als 0,05 % über oder unter die Vereinbarung hinaus.

3. Bei dem Phosphorgehalt soll diese Grenze wenigstens 0,005 % über die Vereinbarung sein.

## Leuchtgas aus Koksöfen.

Ueber die Gewinnung von Leuchtgas aus Koksöfen ist in „Stahl und Eisen“ bereits wiederholt\* berichtet worden. Es wurde dabei namentlich auf eine große, aus 400 Öfen bestehende Anlage hingewiesen, die in Everett, in der Nähe von Boston errichtet worden und bestimmt ist, diese Stadt mit Leuchtgas zu versorgen. Nachdem die Anlage seit Herbst 1898 in ununterbrochenem Betrieb steht, wird es von Interesse sein, zu erfahren, wie der Erfolg gewesen ist und welche Erfahrungen bei dieser neuen Methode der Leuchtgasbereitung gesammelt worden sind.\*\*

In Abbildung 1 ist eine Ansicht der gesamten Anlage aus der Vogelschau gegeben. Das Werk wurde von der United Coke and Gas Comp. errichtet und verfolgt als Hauptzweck die Lieferung von Gas, das nach erfolgter Reinigung den verschiedenen Verbräuchsstätten direct zugeführt wird. Wie bereits früher mitgeteilt, wird das aus der ersten Periode des Verkokungsprocesses stammende Gas, welches leuchtkräftiger ist, von den Öfen fortgeführt und für sich verwertbet, während der Rest zur Beheizung der Öfen dient. Im gegenwärtigen

Betrieb werden von der gesamten erzeugten Gasmenge 44,5 % als Ueberschuß erhalten und 55,5 % zur Beheizung der Öfen verbraucht. Gegen früher hat sich der letztere Betrag um etwa 5 % erhöht. Die durch Verbrennung der Gase erzielbare Wärmemenge beträgt im Ueberschussgas (Leuchtgas) 54,3 % und im Heizgas 45,7 %. Nach neueren Analysen stellt sich die Zusammensetzung der beiden Fractionen wie im Folgenden angegeben; im Vergleich dazu sind die Analysen der ersten Versuchsöfen, die in Glassport errichtet worden waren, daneben gestellt.

	Leuchtgas		Heizgas	
	Glassport	Boston	Glassport	Boston
Schwere Kohlenwasserstoffe . . . . .	5,2	5,0	2,4	2,5
Methan . . . . .	38,7	37,4	29,2	29,2
Wasserstoff . . . . .	38,4	44,3	50,5	51,8
Kohlenoxyd . . . . .	6,1	6,2	6,3	5,0
Kohlensäure . . . . .	3,6	2,9	2,2	2,0
Sauerstoff . . . . .	0,3	0,1	0,3	0,4
Stickstoff . . . . .	7,7	4,1	9,1	9,1
	100,0	100,0	100,0	100,0
Heizwerth in Wärmeinheiten (amerik.) .	685,8	707,8	366,7	515,0
Lichtstärke (im kohlen-säurehaltenden Gas) .	14,7	16,3	9,0	8,0
Lichtstärke (im kohlen-säurefreien Gas) . .	17,4	18,5	10,6	9,5

\* „Stahl und Eisen“ 1897 Nr. 3; 1899 Nr. 4 und 13; 1900 Nr. 5.

\*\* Nach einem Aufsatz von Dr. Schniewind in „Progressive Age“ vom 15. October 1901.

Die durchschnittliche Lichtstärke des Gases stellt sich hiernach auf 18,5 Kerzen und zwar ohne Zuhilfenahme irgend welcher Anreiche-

geführt. Eine neuerdings vorgenommene Analyse ergab: Kohlenstoff 75,10 %, Wasserstoff 3,75 %, Stickstoff 1,51 %, Sauerstoff 11,05 %, Asche 5,84 %, Schwefel 2,75 %.

Verkokungsproben im Laboratorium ergaben eine Gasausbeute von 34,60 % neben 5,84 % Asche und 59,56 % Koks (aschenfrei). Von dem Gesamtschwefelgehalt der Kohle = 2,75 % sind 1,05 % in leicht zu verflüchtiger Form enthalten. Der Phosphorgehalt der Kohle stellt sich auf 0,0026 %. Es mag noch erwähnt sein, daß die praktische Koksausbeute die im Laboratorium erhaltene häufig übertrifft.

Der erzeugte Koks findet schlanken Absatz; etwa die Hälfte wird zur Heizung von Locomotiven verwendet und zwar hat sich die Koksfeuerung hier namentlich bei Untergrundbahnen bewährt. Etwa ein Viertel findet zur Heizung feststehender Kessel und der Rest als Hausbrand Verwendung. Eine neuere Analyse des Koks ergab: Kohlenstoff 86,42 %, Wasserstoff 1,06 %, Stickstoff 0,73 %, Sauerstoff 0,46 %, Asche 8,91 %, Schwefel 2,42 %.

Hinsichtlich der Verwendung als Hausbrand spielt die Zusammensetzung der Asche eine große Rolle. Hier die Analyse derselben: Kieselsäure 27,71 %, Thonerde 13,04 %, Eisenoxyd 50,60 %, Manganoxyd 0,25 %, Kalk 4,61 %, Magnesia 0,77 %, Kali 0,85 %, Natron 0,18 %, Schwefelsäure 2,62 %, Phosphorsäure 0,10 %.

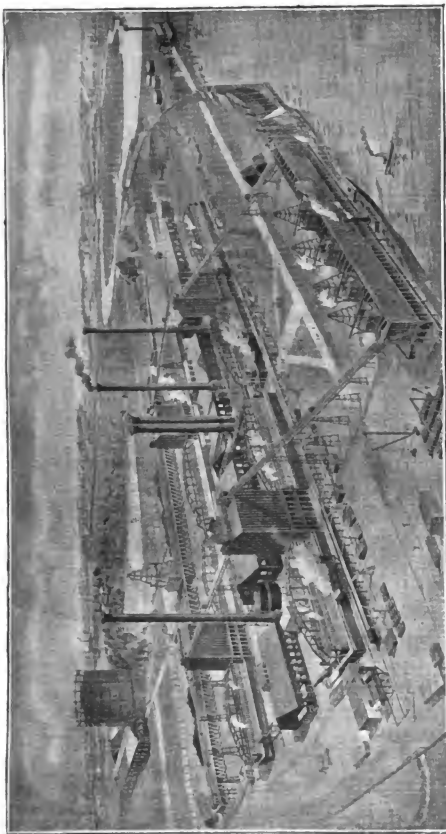


Abbildung 1. Koksöfenanlage der New-England Gas and Coke Company in Everett, Mass.

rungsmittel. Die Kohle stammt ausschließlich von der Dominion Coal Company zu Cap Breton und wird dem Werk mit Schiff zu-

Kalk 4,61 %, Magnesia 0,77 %, Kali 0,85 %, Natron 0,18 %, Schwefelsäure 2,62 %, Phosphorsäure 0,10 %.

Es wird hierzu bemerkt, daß der hohe Eisen-gehalt sehr herabgesetzt werden könnte, wenn die Kohle gewaschen zur Verwendung gelangte. Die Ansbeute an Theer aus der zur Verkokung

gelangten Kohle beträgt gegenwärtig in Everett durchschnittlich 4,99 %. Seine Zusammensetzung ist im Vergleich mit einigen anderen Theersorten ans der folgenden Tabelle ersichtlich:

	Temperatur- grade C.	Theer aus Otto-Hoffmann-Oefen			Gastheer		
		Dominion- kohle Everett	Dominion- kohle Sidney	Westfälische Anlage	Deutschland	Deutschland	Amerika
Leichtöl . . . . .	80–170	1,26	1,38	6,55	3,0	2,5	1,65
Mittelöl . . . . .	170–230	14,73	11,40	10,54	7,5	2,5	10,66
Schweröl . . . . .	230–270	7,07	8,56	7,62	33,5	25,0	8,18
Anthracenöl . . . . .	über 270	21,38	20,63	44,35	10,5	10,0	14,05
Theerpech . . . . .	—	53,03	53,68	30,55	45,5	60,0	61,16
Wasser . . . . .	—	1,52	1,93	Spur	—	—	1,81
Verlust . . . . .	—	1,01	2,36	0,39	—	—	2,49
		100,00	100,00	100,00	100,0	100,0	100,00
Kohlenstoffgehalt in % .		8–10	5,35	—	15,0	25,0	—
Specifisches Gewicht . .		1,188	1,140	1,119	1,155	1,155	—

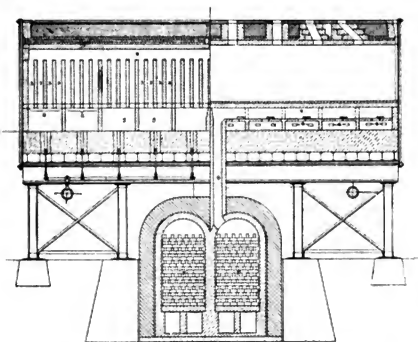
Der geringe Gehalt an freiem Kohlenstoff ist von Vortheil. Das Theerpech hat eine gute Beschaffenheit. Der Erweichungspunkt desselben liegt bei 87° C. — Das Ansbringen an Ammoniak beträgt auf schwefelsaures Ammoniak umgerechnet im großen Durchschnitt 1 % der zur Verkokung gelangten Kohle. Der gute Erfolg der Anlage

in Everett hat zur Entstehung einer Reihe von neuen Anlagen Veranlassung gegeben, bei denen das Gas in umfangreicher Weise für Leucht- und Heizzwecke Verwendung findet. Folgende Aufstellung giebt eine Uebersicht über die seither errichteten bezw. im Bau befindlichen Anlagen der United Coke and Gascompany.

		Ort	Errichtet im Jahre	Anzahl der Oefen	Der Koks findet Ver- wendung als	Verwendungs- zweck des Gases
1.	Cambria Steel Co. . . . .	Johnstown, Pa.	1895 u. 1898	160	Hochofenkoks	Heizung
2.	Pittsburgh Gas and Coke Co.	Glassport, Pa.	1896	120	Hochofenkoks u. Hausbrand	Heizung
3.	New England Gas and Coke Co. . . . .	Everett, Mass.	1898	400	Locomotiv- u. Hansbrand	Beleuchtung
4.	Dominion Iron and Steel Co.	Sydney, C. B.	1900	400	Hochofenkoks	Heizung
5.	Hamilton Otto Coke Co. .	Hamilton, O.	1900	50	Gießereikoks u. Hausbrand	Beleuchtung
6.	Lackawanna Iron and Steel Co. . . . .	Lebanon, Pa.	1901	232	Hochofenkoks	Heizung
7.	Lackawanna Iron and Steel Co. . . . .	Buffalo, N. Y.	1901	564	Hochofenkoks	Heizung
8.	South Jersey Gas, Electric and Traction Co. . . .	Camden, N. Y.	1901	100	Gießereikoks u. Hausbrand	Beleuchtung
9.	Maryland Steel Co. . . . .	Sparrows Point, Md.	1901	200	Hochofenkoks	Heizung u. Be- leuchtung
10.	Michigan Alkali Co. . . .	Wyandotte, Mich.	1901	15	zum Brennen von Kalk	Heizung

Die ursprüngliche Ausführungsart der Otto-Hoffmann-Oefen hat in Amerika mancherlei Abänderungen erfahren; die neueste Ofenconstruction der United Coke and Gas Comp. ist aus den Abbildungen 2 und 3 ersichtlich. Es sind hier einige große Vortheile der Ottoschen sogen. Unterbrenner mit denjenigen der bewährten Regenerativöfen vereinigt. Die Gewölbe der Unterbrenner sind durch eine Eisenconstruction ersetzt. Auf kräftigen Säulen ruhende T-Träger tragen das Mauerwerk der Oefen. Die Regeneratoren liegen unterhalb desselben und unabhängig davon, so daß Verschiebungen desselben keinen Einfluß haben. Diese Einrichtung, die durch die amerikanischen Patente Nr. 627 595,

644 368, 644 369, 668 225, 673 928 und die englischen Patente Nr. 13 325 in 1899, 3335 in 1900, 10 589 in 1900 und 993 in 1901 geschützt ist, ermöglicht den Zutritt unter die Oefen und die leichte Bedienung der einzelnen Gasdüsen. Der unter den Ofenzwischenwänden befindliche Sohlkanal ist in der Mitte getheilt. Jede der beiden hierdurch entstandenen Hälften enthält fünf getrennte Verbrennungskammern, aus denen die Verbrennungsgase durch je vier Verticalzüge nach oben ziehen. Unter den Oefen selbst liegen parallel zu den Verbrennungskammern die Luftkanäle, die mit jeder der Verbrennungskammern durch einzelne Oeffnungen in Verbindung stehen. Das Umstellen des Be-



Querschnitt durch die Kanäle.

Querschnitt durch den Ofen.

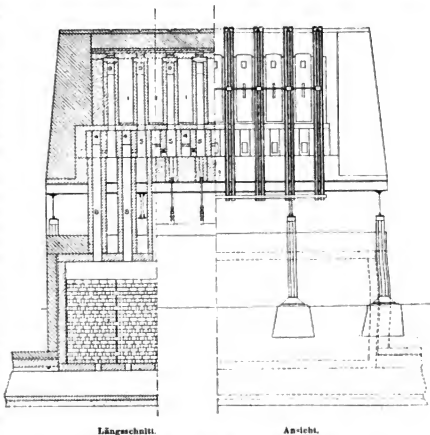
Abbildung 2. Koksöfen nach Dr. Schniewind.

triebes geschieht jede halbe Stunde. Durch die geschilderte Einrichtung ist eine sehr gleichmäßige Beheizung der Ofenwände gesichert. Auf der neuesten Anlage der United Coke and Gas Comp. sind 100 solcher Öfen, getheilt in zwei Gruppen zu je 50, errichtet worden. Auf die leichte und billige Bewegung der großen Kohle- und Koks-mengen wurde sehr viel Werth gelegt. Zwischen den beiden Batterien ist ein Vorrathsturm errichtet, der genügend groß ist, um die Öfen auf zwei Tage mit Kohle zu versorgen. Dem Thurm wird die mit der Eisenbahn ankommende Kohle durch ein Hebewerk zugeführt. Ueber die Öfen läuft ein elektrisch angetriebener Wagen mit einer Fassung von 8 t. Derselbe kann unter dem Thurm gefüllt werden und enthält im Boden acht Oeffnungen, die mit entsprechenden Oeffnungen der Öfen correspondiren. Die Ofenfüllung ist hiernach in außerordentlich kurzer Zeit zu bewerkstelligen. Der Koks wird durch die Ausdruckmaschine auf eine bewegliche Rampe gedrückt. Sowohl die Ausdruckmaschine als die Rampe haben elektrischen Antrieb. Auf den Öfen liegen

Besichtigung der durch die Compression hinter den Exhaustoren entstandenen Temperaturerhöhung des Gases, 6 und 12 Wascher. Das vom Theer und Ammoniak befreite Leuchtgas wird durch

zwei Vorlagen, von denen die eine für das Leuchtgas, die andere für das Heizgas bestimmt ist. Jeder Ofen steht mit jeder der beiden Vorlagen durch Steigrohr und Ventile in Verbindung, welche letzteren abwechselnd geöffnet oder geschlossen sind. Weitere Einzelheiten sind aus Abbildung 4 ersichtlich. Der Lageplan der Anlage ist in Abbildung 5 wiedergegeben.

Zur Kühlung und Waschung der von den Öfen erhaltenen beiden Gassorten sind getrennte Kühl- und Waschapparate vorgesehen. Eine schematische Uebersicht der Reihenfolge der Apparate befindet sich in Abbildung 6. Darin sind 1 und 7 Luftkühler, 2 und 8 Röhrenkühler mit Wasserzufsatz, 3 und 9 Theerabscheider, 4 und 10 Exhaustoren, 5 und 11 Kühler zur



Längsschnitt.

Ansicht.

Abbildung 3. Koksöfen nach Dr. Schniewind.



die Leitung 42 der Reinigungsanlage 37 zugeführt und gelangt von da zum Gasbehälter 39. Das Heizgas, welches genau in derselben Weise behandelt wird, wie das Leuchtgas, gelangt nach dem Verlassen der Wascher 6 in die Benzolwascher 13 und 14 und dann durch die Leitung 15 in den Gasbehälter 16, aus welchem das Gas für die Beheizung der Öfen entnommen wird. Das dem Heizgas entzogene Benzol kann zur Anreicherung des Leuchtgases, falls dies erforderlich, benutzt werden. Das aus dem Behälter 18 gepumpte Waschöl speist den Benzolwascher 14 und gelangt nach dem Behälter 19. Von da geht es durch Pumpen 19.4 in den Benzolwascher 13. Das Waschöl hat nach Durchströmung

geführt hat. Dieser neue Industriezweig hat in Amerika bereits einen sehr beachtenswerthen Umfang angenommen und es läßt sich mit ziemlicher Sicherheit annehmen, daß er sich noch viel weiter ausdehnen wird. Es dürfte daher von Nutzen sein, die durch das neue Verfahren erzielten Vortheile nochmals zusammenzufassen.

Der Inhalt eines Kokssofens übertrifft den einer Gasretorte um das 30- bis 40fache. Die Anlagekosten stellen sich für die Erzeugung einer gleichen Gasmenge bei Koksöfen viel billiger, und die Fabricationskosten, auf die Einheit Gas bezogen, betragen ebenfalls nur einen Bruchtheil der Kosten des Retortensbetriebes. Gegenüber dem aus den Retorten erhaltenen Gaskoks ist das aus den Koksöfen erhaltene Erzeugniß von wesentlich besserer Beschaffenheit und daher auch höher zu verwerthen. Von ganz besonderem Vorthell ist aber der Umstand, bei der Auswahl der Kohle einen viel größeren Spielraum zu haben. Man ist durchaus nicht auf die eigentliche Gaskohle angewiesen, vielmehr kann, da das Gas stets in zwei Arten, eine leuchtkräftigere und eine leuchtschwächere, getheilt wird, auch aus einer geringwerthigeren Kohle ein gutes Leuchtgas erzielt werden. Es kommt daher bei der Auswahl einer Kohle weniger auf die durchschnittliche Leuchtkraft des zu erzielenden Gases als auf die Güte des zu erzielenden Koks an. Die Möglichkeit, aus einer Kohle gleichzeitig einen tadellosen Gießereikoks und (ohne besondere Anreicherungsmittel) gutes Leuchtgas zu erzielen, ist daher sehr naheliegend.

Das erhaltene Gas zeigt gegenüber dem Retortengas keinerlei Nachtheile. Es läßt sich wie dieses überall hinleiten, um als Leucht-, Heiz- oder Kraftquelle zu dienen. Da das Gas neben seiner Leuchtkraft auch gleichzeitig eine hohe Heizkraft besitzt, ist seine Anwendung auch für das Gasglühlicht eine vortheilhafte, und ebenso in Gasmotoren. Der Umstand, daß die Heizung der Koksöfen nicht durch Koks, wie bei den Gasretorten, sondern durch Gas erfolgt, der sogenannte Stockkoks also erspart wird, kann in gewissen Fällen ebenfalls von Nutzen sein. Nicht zu unterschätzen ist ferner der Vorthell, der bei umfangreicher Einführung der neuen Industrie dadurch erzielt werden kann, daß an Stelle der rohen Kohle zu Kesselheizung und Hausbrand mit ihrer bisweilen großen Rauchbelästigung die verkokte Kohle treten kann. In großen Städten mit ausgedehnter Industrie ist die Rauchbelästigung

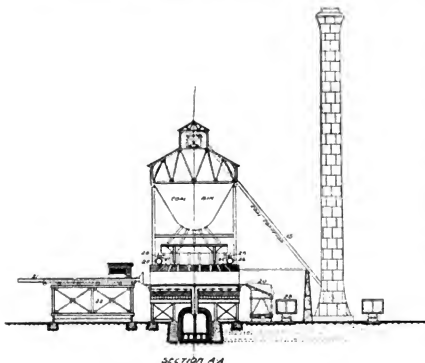


Abbildung 4. Koksöfen, System Schniewind.

beider Wascher etwa 15 % Benzol aufgenommen und wird in dem Behälter 20 gesammelt. Von dort gelangt es in die Destillirblase 21. Das von Benzol befreite Waschöl wird im Behälter 22 gesammelt, gelangt von hier durch die Kühler 22.4 nach dem Behälter 18 und ist dann wieder zur erneuten Benzolaufnahme geeignet. Da das Waschöl außer dem Benzol auch Naphthalin und andere Kohlenwasserstoffe aufnimmt und dadurch an Aufnahmefähigkeit verliert, wird in gewissen Zwischenräumen ein Theil des Waschöls aus dem Kreislauf herausgenommen und in einer kleinen, in der schematischen Darstellung nicht enthaltenen, Destillations- und Kühlanlage von diesen Verunreinigungen befreit.

Aus dem Gesagten läßt sich deutlich die Thatsache erkennen, daß der Gedanke, die Koksöfen als Gaserzeuger aufzufassen, längst aus dem Anfangsstadium der Entwicklung heraus-

bekanntlich zu einer Plage und die Frage ihrer Beseitigung eine brennende geworden. In einigen Fällen hat man in Amerika die Lösung dadurch zu erreichen versucht, daß an Stelle der leicht aus der Nachbarschaft zu beschaffenden bituminösen Kohle die Verwendung von Anthracit getreten ist, obwohl dieser viel kostspieliger ist. Ausser diesem

Mittel stehen in der Hauptsache noch zwei Wege zur Beseitigung der Rauchplage offen. Der eine liegt in der Verbesserung der Feuerungseinrichtungen (rauchlose Verbrennung), ein Mittel, welches jedoch nur zum Theil Hilfe zu bringen imstande ist und dabei den Uebelstand hat, alle in der Kohle enthaltenen werthvollen Nebenerzeugnisse der Verbrennung preiszugeben. Die Ueberführung der Kohle in Koks scheint dagegen die rationellste Lösung zu sein. Es läßt sich ein für alle praktischen Zwecke verwendbarer Koks herstellen, dessen Anwendung durchaus nicht kostspieliger ist als die frühere Verwendung von Kohle, und durch die Gewinnung der Nebenerzeugnisse lassen sich bedeutende Werthe retten, die bei dem jetzigen verschwenderischen Verfahren in die Luft gehen.

Bei den bisherigen amerikanischen Koksöfenanlagen zur Erzeugung von Leuchtgas ist nur derjenige Betrag der gesamten Gasmenge hierzu bestimmt worden, der übrig blieb, nachdem die Beheizung der Öfen selbst sichergestellt war. Sieht man von der Beschaffung eines sehr leuchtkräftigen Gases ab und stehen andere Gasquellen (Generator- oder Wassergas) zur Verfügung, die zur Beheizung der Öfen herangezogen werden können, so läßt sich die von den Koksöfen gelieferte Gasmenge sehr vermehren, es kann sogar das gesamte Koksöfengas anderen Verwendungszwecken zugeführt werden. Auf einer Zeche des rheinisch-westfälischen Kohlengebietes hat man den Versuch gemacht, die Koksöfen mit aus minderwerthiger Kohle erhaltenem Generatorgas zu heizen, und das gesamte Koksöfengas für Heiz- und Kraftzwecke zu verwenden.

Was die Zusammensetzung des Gases aus den einzelnen Stadien des Verkokungsprocesses anbelangt, so sei hier auf die früher („Stahl und Eisen“ 1899 Nr. 4) gebrachten graphischen Darstellungen verwiesen. Entsprechend dem allmählich abnehmenden Gasdruck wird die Möglichkeit des Eindringens von Luft gegen Schluß des Processes infolge der stets vorhandenen Undichtigkeiten der Öfen immer grösser und die Beimengung des Stickstoffgehaltes zum Gasgemisch verändert die Zusammensetzung desselben wesentlich. Zieht man den Stickstoffgehalt in der Analyse ab, so stellt sich der Gehalt an Methan und Wasserstoff, der zu Anfang des Processes 44,0 bzw. 37,6 % betrug, am Schluß desselben auf 11,9 bzw. 80,7 %.

Hinsichtlich des Heizwerthes des Gases ist zu bemerken, daß gegen Schluß des Processes mehr Heizwerth in Anspruch genommen wird, als die Öfen in dem gleichen Zeitabschnitt in der Gaserzeugung liefern. Die Austreibung der letzten Gastheile beansprucht einen verhältnismäßig hohen Wärmeverbrauch. Kommt es darauf an, den besten Koks für metallurgische Zwecke zu erzeugen, so ist dieser Aufwand, wobei allerdings die Menge des überschüssigen Gases vermindert wird, unbedingt erforderlich; kommt es hierauf nicht an und findet der Koks zu Hausbrand Verwendung, so ist dieser Aufwand nicht erforderlich und der Verkokungsproceß läßt sich um mehrere Stunden abkürzen, vorausgesetzt, daß der Koks fest genug ist, um mit der Ausdrückmaschine leicht herausgedrückt

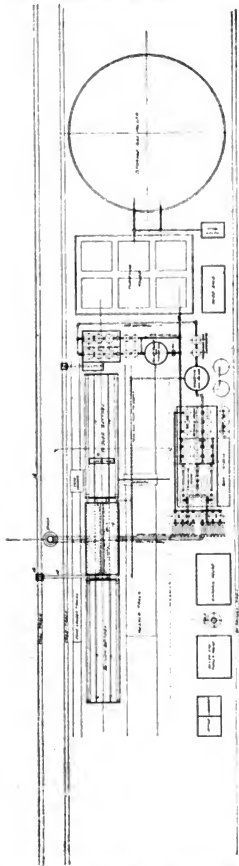


Abbildung 6. Lageplan der Koksöfenanlage in Everett.

forderlich; kommt es hierauf nicht an und findet der Koks zu Hausbrand Verwendung, so ist dieser Aufwand nicht erforderlich und der Verkokungsproceß läßt sich um mehrere Stunden abkürzen, vorausgesetzt, daß der Koks fest genug ist, um mit der Ausdrückmaschine leicht herausgedrückt

zu werden. Bei der ausschließlichen Verwendung des Koksöfengases zu Belenchtungszwecken hat man mit dem größeren Gasverbrauch in den Wintermonaten gegenüber den Sommermonaten zu rechnen; im Winter wird häufig doppelt so viel

durch Zusatz von Benzol ausgeglichen. Letzteres wird dem Heizgase oder dem Theer entzogen, so, daß fremde Zusätze zur Verbesserung der Lichtstärke entbehrlich sind. Es kommt bei diesem Verfahren auch in Betracht, daß in den

Generatoren bezw. Wassergasanlagen Kokslein und sonstiger nur schwer verkäuflicher Koks eine vortheilhafte Verwendung finden kann. Das Verfahren der Beschaffung von Hülfs gas aus Generatoren steht, wie berichtet wird, auf den Anlagen der New England Gas and Coke Company mit sehr gutem Erfolg in Anwendung. Das Generator gas wird aber dem Heizgase zugeschlagen, so daß ein größerer Betrag desselben zum Leuchtgas geführt werden kann. Eine Wassergasanlage ist für die oben erwähnte neue Anlage vorgesehen und auch aus der schematischen Darstellung ersichtlich. Dieselbe kann als Generatoranlage, als Wassergasanlage und als combinirte Generator- und Wassergasanlage betrieben werden. Wenn das Ventil 27 geschlossen und das Ventil 25 geöffnet ist, dient der Generator

26 als Gaserzeuger. Eine Mischung von Luft und Dampf wird durch den glühenden Brennstoff geblasen und das Gas, nachdem es in 40 gereinigt ist, durch das Rohr 41 in den Gasbehälter für das Heizgas geführt. Wird das Ventil 25 geschlossen und 27 geöffnet, so erhält man den Betrieb auf carburirtes Wassergas. Das Gas gelangt aus dem Generator 26 der Reihe nach in den Carburirapparat 28, Ueberhitzer 29, Wascher 30, die Condensatoren 31, 32 und in den Behälter 34. Das carburirte Wassergas wird dann durch den Exhaustor 35 und die Reinigungsanlage 37 unmittelbar in den großen Behälter für das Leuchtgas geführt. Bei dem combinirten Generator- und Wassergasbetrieb wird Luft durch den Generator geblasen. Das Gas geht durch das Ventil 25 nach dem Wascher 40 und direct in den Behälter für das Heizgas 16. Ist der Generator heiß geworden, so wird 25 geschlossen, 27 geöffnet und Dampf eingeblasen. Das erhaltene Gas geht durch die Reinigungsapparate für das Wassergas 28 bis 32, ohne daß dasselbe carburirt wird. Durch den Exhaustor 35 wird das Gas aus 34 abgesaugt und mit dem Leuchtgas gemischt, das aus 42 in die Reinigungsanlage 37 eintritt. Die Gasmischung gelangt dann in den Hauptbehälter für das Leuchtgas. Die durch die Beimischung herabgesetzte Lichtstärke wird durch Benzol, das im eigenen Betriebe erhalten wird, ausgeglichen. Die Beimischung von Wassergas zum Leuchtgas hat infolge des Gehaltes an Wasserstoff und Kohlenoxyd den Vortheil eines hohen Heizwerthes und wird daher hinsichtlich seiner Verwendung

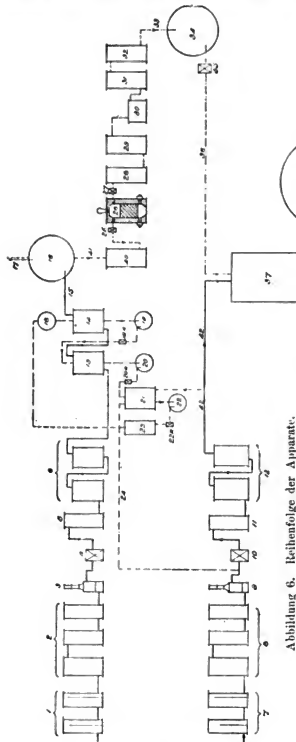


Abbildung 6. Reihenfolge der Apparate.

und mehr Leuchtgas verbraucht als im Sommer. Man hat es nun in Amerika für richtig gehalten, nicht das Maximum durch Koksöfen sicherzustellen, sondern das Minimum, und den Mehrbedarf im Winter durch Generatorgas oder Wassergas zu decken. Die durch diese Beimischung herbeigeführte Herabsetzung der Lichtstärke wird

## Verteilung der lichtgebenden Bestandtheile im Koksofengas.

(Nach Versuchen in Gasport mit Dominionskohle.)

Stunde nach der Öfen- rällung	Gaserzeugung auf die Großtonne trockener Kohle	Analyse des nagereinigten Gases			Lichtstärke des Gases		Lichtstärke des von CO <sub>2</sub> be- freiten Gases durch seinen Gehalt an		Produkt aus Volumen und Lichtstärke (das Gas frei von CO <sub>2</sub> )			
		CO <sub>2</sub>	Licht- geber	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>4</sub>	mit CO <sub>2</sub>	ohne CO <sub>2</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>4</sub>	Für jede Stunde		
										durch	durch	durch
										C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>4</sub>	Total
												Total
1	413	3,9	5,8	1,4	4,4	18,4	21,3	13,9	7,4	5,741	3,056	8,797
2	333	7,46	5,8	1,4	4,4	18,4	21,2	13,8	7,4	4,595	2,464	7,059
3	295	1,041	5,8	1,4	4,4	18,4	21,1	13,7	7,4	4,042	2,183	6,225
4	312	1,953	5,7	1,2	4,5	16,2	19,4	11,8	7,6	3,682	2,371	6,053
5	347	1,700	5,7	1,1	4,6	15,4	18,3	10,5	7,8	3,644	2,307	5,951
6	357	2,057	5,7	1,1	4,4	14,4	17,2	9,8	7,4	3,489	2,171	5,660
7	342	2,899	5,4	0,9	4,5	13,8	16,4	8,9	7,3	3,585	2,453	6,038
8	350	2,749	5,4	0,9	4,2	13,7	16,1	8,9	7,0	3,680	2,450	6,130
9	386	3,135	5,0	0,9	4,1	13,3	15,7	8,9	6,7	3,680	2,450	6,130
10	344	3,470	3,9	0,9	3,6	13,2	15,6	8,9	6,5	3,580	2,353	5,933
11	334	3,403	3,9	0,9	3,6	13,2	15,6	8,9	6,5	3,580	2,353	5,933
12	363	4,025	4,7	0,9	3,6	13,0	15,6	8,9	6,1	3,476	2,196	5,672
13	357	4,528	4,5	0,9	3,5	12,5	14,9	8,7	5,9	3,149	1,928	5,077
14	362	5,227	3,3	0,9	3,2	12,1	14,5	8,7	5,4	2,989	1,768	4,757
15	364	5,591	3,3	0,9	2,9	11,9	14,4	8,7	5,4	2,989	1,768	4,757
16	318	5,869	3,2	0,9	2,7	11,8	14,2	8,6	5,6	3,416	2,016	5,432
17	340	6,289	3,2	0,9	2,5	11,6	14,2	8,6	5,6	3,416	2,016	5,432
18	345	6,614	3,2	0,9	2,5	11,6	14,2	8,6	5,6	3,416	2,016	5,432
19	330	6,944	3,0	0,9	2,3	10,6	12,9	8,0	4,3	3,140	1,818	4,958
20	346	7,280	2,7	0,9	2,2	11,0	13,0	9,0	3,9	3,149	1,818	4,958
21	344	7,634	2,5	0,9	2,2	11,0	13,0	9,0	3,9	3,149	1,818	4,958
22	346	8,030	2,4	0,9	1,9	10,8	12,7	9,0	3,7	3,086	1,773	4,859
23	396	8,490	2,4	0,9	1,6	10,3	12,1	8,9	3,2	2,901	1,607	4,508
24	378	8,728	2,2	0,9	1,1	10,3	12,0	8,9	3,2	2,901	1,607	4,508
25	320	8,728	2,0	0,9	1,7	9,0	10,5	8,6	1,9	2,752	1,021	3,773
26	294	9,022	1,8	0,8	0,7	7,8	9,2	8,0	1,2	2,353	603	2,956
27	286	9,308	1,5	0,8	0,5	6,3	7,4	6,4	1,0	1,830	298	2,128
28	275	9,583	1,3	0,8	0,5	4,5	5,5	4,6	0,9	1,513	248	1,761
29	228	9,811	1,1	0,7	0,4	3,8	4,6	4,1	0,5	1,285	208	1,493
30	168	9,979	0,8	0,6	0,4	3,7	4,3	3,9	0,4	985	114	1,099
31	144	10,123	0,7	0,5	0,3	3,1	3,6	3,3	0,3	655	67	722
32	127	10,250	0,8	0,4	0,4	3,6	4,2	3,3	0,3	475	43	518
33	94	10,344	1,0	0,4	0,4	3,5	4,3	4,0	—	376	—	376
34	46	10,390	1,3	0,2	0,2	2,5	3,5	2,0	—	92	—	92

im Gasglühlicht, welches immer weitere Verbreitung findet, sehr geschätzt. Schliesslich darf nicht unerwähnt bleiben, dass die Einrichtungen zur Beschaffung von Hilfgas bei Arbeiter-Ausständen oder bei Kohlenmangel einen werthvollen Rückhalt darstellen. — Es mögen nun noch einige Bemerkungen, den Benzolzusatz betreffend, folgen. Die Abhängigkeit der Leuchtkraft eines Gases von den einzelnen Componenten, namentlich den sogenannten Lichtgebern, scheint noch nicht mit aller Sicherheit erkannt zu sein. Ohne Zweifel ist dem Benzol und seinen Homologen eine grosse Bedeutung beizumessen. Dieselbe ist aber keine, die Bedeutung anderer Componenten anschliessende, was schon aus der Thatsache erhellt, dass zur Aufbesserung eines Gases von beispielsweise 5 auf 6 Kerzen viel weniger Benzol als Zusatz erforderlich ist, als wenn das Gas von 19 auf 20 Kerzen gebracht werden soll. Immerhin wird es, wenn auch nur von relativem Interesse sein, zwischen dem Gesamtgehalt an lichtgebenden Bestandtheilen und der Lichtstärke Beziehungen abzuleiten. Sind Lichtstärke und der Gesamtgehalt der lichtgebenden Bestandtheile bekannt, so lässt sich auf den Gehalt an Benzol und Aethylen immerhin ein Schluss ziehen. In der Tabelle Seite 97 kommen diese Beziehungen zum Ausdruck. Es ist hier angenommen, dass für jedes Procent Kohlensäure die Lichtstärke um 0,75 Kerzen abnimmt.

Dr. Schniewind, ein bekannter Bahnbrecher für die Einführung dieser neuen Industrie in Amerika, dessen Ausführungen in einem kürzlich in Glasgow vor der „Gassection of the Engineering Congress“ gehaltenen Vortrag die obigen Mittheilungen entnommen sind, hat die wohl-berechtigte Hoffnung, dass die Einführung von Koksöfen mit Leuchtgasgewinnung in den dicht-bevölkerten Städten der nordamerikanischen Staaten eine weitere rasche Entwicklung finden wird, wie auch die weitere Verdrängung der in Amerika noch zahlreich vorhandenen Bienenkorb-öfen durch solche rationellerer Betriebsweise. Hinsichtlich der Erzeugung von Leuchtgas mit hoher Lichtstärke ist zu bemerken, dass das Verlangen nach heizkräftigem Gas für die immer weiter gehende Einführung von Gasglühlicht die Gastechniker vor neue Aufgaben stellt. Jedenfalls ist der oben erwähnte Zusatz von Wassergas zum Leuchtgas wegen des hohen Gehaltes an Wasserstoff und Kohlenoxyd von Nutzen in der angedeuteten Richtung.

In der sich an den Vortrag anknüpfenden Discussion kam auch zum Ausdruck, dass es jetzt wohl an der Zeit sei, die fast 100 Jahre alte Methode der Gasbereitung in Retorten durch bessere Herstellungsarten zu ersetzen. Die Beschaffung eines rauchlosen Brennstoffes sei auch für England von der grössten Bedeutung. A.

## Die Nagelschmieden der Wallonen.

Nach amtlichen Quellen bearbeitet von C. Ritter von Schwarz.

(Schluss von Seite 21.)

Die Nagelerzeugung kommt als Hausindustrie im engeren Sinne des Wortes nur noch in Hainaut vor, wo man noch die einfache Familienwerkstätte vereinzelt vorfindet. Aber auch diese zeigen unzweideutige Zeichen des Verfalles, denn man findet dort neben einem einzigen noch in Gebrauch stehenden Ambosse andere, welche der Rost bereits aufzufressen beginnt, was sicherlich nicht der Fall wäre, wenn die betreffende Beschäftigung eine lohnendere wäre. Die Nagelfabrication mittels besonderer Maschinen hat im Jahre 1835 in Belgien ihren Einzug gehalten. Die Nagelfabriken haben sich seit dieser Zeit vermehrt, vergrößert und auch bedeutende Fortschritte gemacht. Die Ankunft der Nagelmaschinen hat eine Spaltung unter den Nagelerzeugern hervorgerufen. Den kleineren, älteren Werkstätten wurden die Kapitalien nach

und nach entzogen und den Fabriken mit maschinellen Einrichtungen zugeführt. Hierdurch gewannen letztere, besonders in Fontaine-l'Évêque, bedeutend an Aufschwung; es giebt dort Musterfabriken, welche es zu grosser Vollkommenheit gebracht haben.

Die grosse Nagelfabrik und die kleine Nagelschmiede haben nichts als das äussere Aussehen ihrer Erzeugnisse miteinander gemein. Beide sind voneinander ganz unabhängig und ihre Erzeugungsmethode ist auch vollständig voneinander verschieden; jedes arbeitet für sich allein, nur am Markte begegnen sie sich, um sich in gewissen Artikeln gegenseitig Concurrenz zu machen. Dass die Nagelerzeugung mittels Maschinen der mit Handarbeit zum grössten Theile das Feld abgewonnen hat, erscheint natürlich. Für viele Sorten ist jene Beherrscherin

des Marktes, und auch früher ganz unbekannte Artikel der Nagelbranche verdanken der Maschine ihre Entstehung. Die Maschine hat auch manche Muster geschaffen, welche die alten dadurch, daß sie den Anforderungen besser angepaßt waren, verdrängt haben. Ferner besteht eine wichtige Errungenschaft der maschinellen Einrichtungen darin, daß sie die von den Handschmieden jetzt noch erzeugten Nägel, so gut es geht, nachahmen und in einigen Fällen ersetzen. Eine Specialität für die Handschmieden blieb die Fabrication der Schuhnägel, obwohl auch hier die Maschine, wenn auch mit weniger Erfolg, ihren Einfluß ausgeübt hat. Der mit der Maschine hergestellte Schuhnagel wird durch kalte Pressung unter großem Kraftaufwand, hergestellt, was infolge der bedeutenden und plötzlich stattfindenden Formänderung, welche das Eisen hierbei zu erleiden hat, eine große Gefügeänderung zur Folge hat, durch die selbst das beste und weichste Material stark leidet. Der mit der Maschine hergestellte Schnhnagel ist daher hart und spröde, der Kopf bricht leichter ab, die Spitze ist meist ausgefranst und der Nagel selbst bietet infolge seiner Glätte weniger Halt. Der im heißen Zustande nach und nach geschmiedete Schuhnagel der Handschmieden ist dagegen bedeutend besser in seiner Beschaffenheit als der mit der Maschine hergestellte; unter den letzteren ist nur eine gewisse Sorte, der sogenannte „genre forge“, bei dem man die Handschmiederei, allerdings mit größerem Kostenaufwand, nach Möglichkeit nachzuahmen versucht hat, besserer Art. Von einigem Werthe für die mit der Maschine hergestellten Nägel ist auch der Umstand, daß dieselben, da sie nicht mit einer Eisenoxydylschicht (Hammerschlag) überzogen sind, leichter galvanisirt (verzinkt u. s. w.) werden können, was besonders bei den schon erwähnten „becquets“ (Absatzstiften) von Wichtigkeit ist.

Was die Erzeugungsmengen und -Kosten anbetrifft, so fällt ein Vergleich natürlich sehr zu Gunsten der Maschine aus. Während ein Nagelschmied, wie erwähnt, mittels Handarbeit 2000 bis 2700 Stück oder durchschnittlich ein Kilo  $\frac{3}{4}$ -Pfund „bombés“, drei Kilo  $\frac{1}{4}$ - und vier Kilo Dreipfund täglich anfertigen kann, liefert eine gute Maschine bei ununterbrochenem Betriebe 108 000  $\frac{3}{4}$ -, 80 000  $\frac{1}{4}$ - und 76 650 Dreipfund in etwa zehn Stunden. Die Erzeugungskosten für handgeschmiedete Schnhnägel betragen, bei einem Materialeisenpreise von 22 Frs. (17,60  $\mathcal{M}$ ) für 100 kg, 2,42 Frs. (1,94  $\mathcal{M}$ ) f. d. Kilogramm  $\frac{3}{4}$ -Pfund „bombés“, 85 Centimes (0,68  $\mathcal{M}$ ) f. d. Kilogramm  $\frac{1}{4}$ -Pfund und 81 Centimes (0,65  $\mathcal{M}$ ) f. d. Kilogramm Dreipfund. Die Maschine erzeugt dieselben Sorten zum Gestehtungspreise von 46,7 Centimes (0,37  $\mathcal{M}$ ), 37,7 Centimes (0,30  $\mathcal{M}$ ) und 37 Centimes (0,29  $\mathcal{M}$ ) f. d. Kilogramm.

Hierzu kommen indess für Maschinenarbeit noch die Kosten der Betriebskraft, Verwaltungs- und allgemeine Betriebskosten, sowie Amortisation der Maschinen, wogegen wieder zu berücksichtigen ist, daß der Eisenabfall bei der Maschinenarbeit, welcher etwa 10 % des Materialeisens beträgt, immer noch einen Werth von 7 Frs. (5,60  $\mathcal{M}$ ) für 100 kg repräsentirt, während der nahezu ebenso große Materialeisenverlust der Handschmiederei, welcher größtentheils ans Abbrand im Schmiedefeuer und ans Hammerschlag besteht, fast keine Vergütung liefert.

Was die Verkaufspreise der Schuhnägel anbelangt, so übertreffen in dieser Richtung die handgeschmiedeten Nägel die Maschinennägel um mehr als das Doppelte. Handgeschmiedete „bombés“, die am häufigsten im Handel vorkommende Sorte, werden nach Größe mit 1,25 Frs. (1  $\mathcal{M}$ ), 1,50 Frs. (1,20  $\mathcal{M}$ ) und 1,60 Frs. (1,28  $\mathcal{M}$ ) f. d. Kilogramm bezahlt, während dieselben Sorten, mit der Maschine erzeugt, einen Verkaufspreis von nur 53 Centimes (0,42  $\mathcal{M}$ ), 54  $\frac{1}{2}$  Centimes (0,43  $\mathcal{M}$ ) und 57 Centimes (0,45  $\mathcal{M}$ ) erzielen.

Die maschinellen Einrichtungen haben auch in der Schuhindustrie, von welcher die Nagelindustrie zum großen Theile abhängig ist, eine Aenderung hervorgerufen. Auch hier haben die Maschinen zur Entstehung großer Schuhfabriken mit Massenerzeugung Veranlassung gegeben und der Handarbeit einen schweren Stoß versetzt. Die Schuhfabriken müssen ihre Artikel billig auf den Markt bringen, um exportiren und der stets zunehmenden Concurrenz begegnen zu können; wenn sie auch einige hundert Kilogramm handgeschmiedete Nägel für gewisse Zwecke verwenden, so decken sie doch ihren Hauptbedarf durch die viel billigeren Maschinennägel. Besonders werden die kleinsten Sorten Schuhnägel fast ausschließlich von der Maschine geliefert, während für solche Theile des Schuhs, welche besserer Beschaffenheit sein müssen, z. B. für den äußeren Theil des Absatzes, in der Regel nur handgeschmiedete Nägel verwendet werden. Der kleine Schuhmacher, welcher neben der großen Schuhfabrik ruhig fortbesteht, wird von seiner Kundschaft aus verschiedenen Gründen, unter denen die bessere Beschaffenheit der mit Handarbeit erzeugten Schuhe eine große Rolle spielt, der Schnhfabrik vorgezogen. Man zahlt für den nach Maß gearbeiteten Schuh gern einen höheren Preis, infolgedessen der Schnhmacher auch die besseren, wenn schon theureren, handgefertigten Schuhnägel den Maschinennägeln vorzuziehen in der Lage ist.

Was die übrigen Sorten gewöhnlicher Nagel, Schiffsnägel, „batissoirs“ u. s. w. (s. Abb. 2, Seite 19 vor. Nr.) anbetrifft, so ist auch bei diesen der handgeschmiedete Nagel dem maschinellen Fabri-

Digitized by Google

Hainaut, haben sich durch das Ankommen der Maschine nicht in dem Maße einschüchtern lassen, wie die Nagelschmiede in Lüttich. Ausserdem besitzt Charleroi und Umgebung eine dichtere Bevölkerung, von welcher ein namhafter Theil alljährlich für eine gewisse Zeit die Heimath verlässt, um als Ziegelmacher, Maurer, Zimmermaler u. s. w. im Auslande während der Bannperiode zeitweise lohnende Beschäftigung zu suchen und die übrige Zeit in ihrer Heimath mit Anfertigung von Nägeln auszufüllen. Mitunter hat in der dortigen Gegend der Arbeitgeber ausser der Nagelschmiede noch eine Ketten- oder Schraubenschmiede, um sich und seinen Arbeitern bei etwaigem flauen Geschäftsgange in dem einen oder dem anderen Zweige über schlechte Zeiten hinauszuheifen. Nach der ganzen Entwicklung der letzten Jahrzehnte steht indessen fest, dass die Nagelschmiederei, besonders in den Gegenden von Lüttich und Charleroi, im Rückgange begriffen ist, und dass sie im Laufe der Zeit mit der Zunahme der Arbeitslöhne und dem Fortschreiten der Maschinenindustrie vielleicht ganz verschwinden wird. Ob dies zu bedauern ist oder nicht, lässt sich schwer entscheiden. Die große Fabrik hat, vom socialen Standpunkte aus betrachtet, zweifellos ihre bedauernden Einflüsse auf die Moral der dort beschäftigten Arbeiter; diesem Einflusse kann jedoch beim Fabrikbetrieb durch entsprechende Einrichtungen für das allgemeine Wohl und die Bildung des Arbeiterstandes, sowie in besonderen Fällen durch tactvolles Vorgehen der Direction in der Regel begegnet werden. Ueberdies herrscht auch in den kleinen Handschmieden, wo jeder Arbeiter gewissermaßen sein eigener Meister ist, oftmals nicht mehr Moral als in der großen Fabrik, denn auch hier gewinnt der böse Einfluss Einzelner leicht die Oberhand, ohne dass dann, wie in der großen Fabrik, ein Oberhaupt vorhanden wäre, welches eingreifen und mit Nachdruck Halt gebieten könnte. Das Verhältniss zwischen Arbeitgeber und Arbeiter ist nämlich in den Handschmieden ein beiderseits fast unabhängiges. Es beschränkt sich von seiten des Arbeitgebers in der Regel auf die Ausfolgung der Bestellung, sowie des zu deren Ausführung nöthigen Materials und auf die Zurücknahme, Prüfung und Bezahlung des fertigen Erzeugnisses, wogegen der Arbeiter die ihm übergebene Bestellung mit möglichst wenig Aufwand an Zeit und Mühe auszuführen sucht. Der Arbeitgeber ist durch den commerciellen Theil des Geschäftes fast vollständig in Anspruch genommen und hat weder Zeit noch das richtige Verständniss, auf den Arbeiter irgendwelchen Einfluss auszuüben oder ihm bei der Ausführung der ihm übergebenen Bestellung mit Rath und That an die Hand zu gehen. Er kümmert sich nur um die richtige Ausführung des von ihm

übernommenen und zu bezahlenden Erzeugnisses, versteht indess von dem eigentlichen Gewerbe so gut wie nichts und wäre auch nicht imstande, einen einzigen tadellosen Nagel selbst anzufertigen. Man findet übrigens selten Arbeitgeber, welche sich mit handgeschmiedeten Nägeln allein befassen; fast alle sind eigentlich Eisenhändler, welche auch eine kleine Werkstätte besitzen, in der Ketten, Schrauben, Muttern und dergl. angefertigt werden. Der Verkaufsladen enthält ausser den currenten Stabeisenarten auch fertige Erzeugnisse aller Art, selbst Maschinennägel neben der handgeschmiedeten Waare. Der eigentliche, mit handanlegenden und die Aufsicht führende Meister fehlt in der Regel, und der Arbeiter übergibt seine Arbeit unmittelbar dem Händler. Nur die Ardennen machen hiervon eine Ausnahme; ebenso bestehen in Vaux-sous-Chevremont, in der Provinz Lüttich, noch vier oder fünf Nagelschmieden, welche in der Weise organisirt sind, dass fünf oder sechs Arbeiter in einem, dem Arbeitgeber gehörigen Raum beschäftigt sind, von demselben Material, Kohle, Werkzeuge und auch die nöthigen Anweisungen bezüglich der Ausführung der Arbeit erhalten.

Das in der Nagelindustrie der Wallonen angelegte Kapital ist sehr gering; es beschränkt sich von seiten des Arbeitgebers in der Regel nur auf das in den Vorräthen an Materialeisen und fertiger Waare, die er auf Lager halten muss, angelegte geringe Geld. Lüttich und Charleroi haben das Materialeisen, meist Schneideisen, sozusagen vor der Thür, da die zahlreichen Eisenwalzwerke dasselbe stets herstellen und auf Lager halten. In den Ardennen, welche weiter von den Walzwerken entfernt und überhaupt mehr entlegen sind, müssen natürlich gewisse Vorräte an Materialeisen gehalten werden, jedoch ist zu berücksichtigen, dass hier, wie bereits früher erwähnt, besonders kleinere Sorten Nägel erzeugt werden, dass demnach das betreffende Materialeisen, infolge seiner kleineren Dimensionen, weniger wiegt und daher auch im allgemeinen weniger Werth darstellt. Da die Hauptverkaufszeit für Nägel der Sommer ist, die Erzeugung der Nägel aber mehr im Winter stattfindet, so muss ein verhältnissmässig größerer Vorrath an Nägeln als an Materialeisen, besonders gegen Ende des Winters zu, gehalten werden, wobei indess zu bemerken ist, dass die Walzwerke, welche das Materialeisen erzeugen, den Arbeitgebern oder Händlern drei Monate Credit gewähren, während der Händler für die Nägel zum großen Theile sofort bezahlt wird. Der Arbeiter selbst kümmert sich, mit wenigen Ausnahmen, weder um Materialien, noch um fertige Nägel. Die meisten mietzen einen Raum, entweder einzeln, meist aber mehrere zusammen, und statten ihn mit den nöthigen inneren Ein-



richtungen ans, deren kostspieligste das Gebläse ist. Letzteres kostet einschliesslich Tretrad für den Hund und Kraftübertragungs-Mechanismus, etwa 150 Frcs. (120 *M.*). Alle übrigen Einrichtungen, als Amboss (clonière), Scheere, Hammer, Zangen, Gesenke u. s. w. kosten etwa 80 Frcs. (64 *M.*) für jeden Mann. Das gesamte Anlagekapital ist demnach so gering, daß eine Nichtausnutzung desselben während der sechs Monate im Jahre, wo nicht gearbeitet wird, schon ertragen werden kann.

**Materialeisen.** Für die heimische Nagelerzeugung liefert Belgien selbst das nöthige Materialeisen in allen gewünschten Arten und Mengen. Das sogen. „fer fendu“, Schneideisen, welches in den meisten Fällen für Nagelerzeugung Verwendung findet, wird besonders in den Walzwerken von Marchienne-an-Pont und St. Victor erzeugt. Es ist etwas billiger als gewöhnliches Stabeisen und schwankt im Preise zwischen 20 und 22½ Frcs. (16 bis 18 *M.*) für 100 kg für den inländischen Verbrauch. Die Nagelschmieden in den Ardennen, namentlich die von Bohan, für welche die Kosten eines Straßentransportes von nahezu 17 km den Preis des Materialeisens um einige Francs erhöhen, sind natürlich in dieser Beziehung am schlimmsten daran, obwohl dieser Nachtheil durch den Umstand, daß dort nur kleinere Nägel erzeugt werden, einigermaßen ausgeglichen wird. Früher wurde schwedisches Nageleisen in namhaften Mengen verarbeitet; dieses ist jedoch durch das billigere inländische Material völlig verdrängt worden. Anspruchsweise wird für ganz besondere Nagelsorten eine gewisse Qualität weichen Stahles, welche in den Stahlwerken zu Boel & La Lonvière erzeugt wird, verarbeitet.

**Wettbewerb.** Im 18. Jahrhundert beherrschten die belgischen, handgeschmiedeten Nägel den Weltmarkt bis in die entferntesten Gegenden, aber in dieselbe Zeit, als die belgische Nagelindustrie auf dem europäischen Markte dieses Uebergewicht erlangt hatte, fiel auch mit dem Erscheinen der nahezu fünfzigmal leistungsfähigeren Maschine der erste Schritt zu ihrem Verfall. Indessen traf der Sieg der Maschine nicht Belgien allein; andere Länder haben in der Einrichtung von Nagelfabriken Belgien sogar übertroffen und den allgemeinen Wettbewerb herausbeschoren, der die Umgestaltung der noch im Anfange des vorigen Jahrhunderts so wichtigen Handindustrie zur Genüge erklärte. Gegenwärtig kann die Handschmiede mit ihrer geringen Erzeugung nur noch mit sehr bescheidenen Ansprüchen am Markte auftreten, trotzdem machen sich Arbeiter und Händler noch Concurrenz; so werden z. B. von Bohan in den Ardennen, sowie aus der Gegend von Lüttich die gleichen Sorten Nägel auf den holländischen Markt gebracht, wo sie sich gegenseitig, erstere durch bessere Ausführung und Qualität, letztere

durch billigere Preise, den Rang streitig machen. Hainaut liefert ebenfalls nach Holland, ausserdem noch nach Südamerika, namentlich nach Haiti, und nach Britisch-Indien. Der Verkauf erfolgt durch Zwischenhändler und die Waare wird franco Antwerpen, Rotterdam oder Amsterdam geliefert. Mitunter werden die nach Holland auszuführenden Nägel vom Käufer auch franco Waggon belgischer Eisenbahnstationen übernommen.

Einen wesentlichen Einfluss auf die Entwicklung und das Fortbestehen der Nagelindustrie Belgiens haben, wie mehr oder weniger bei allen Industriezweigen, die Transportkosten des fertigen Erzeugnisses, und ist dieser Frage daher mit Recht besondere Aufmerksamkeit gewidmet worden. Ans leicht begreiflichen Gründen sind es die grösseren Fabricanten, welche hierin die Initiative ergriffen haben, um ihre wirklich gerechtfertigten Beschwerden gegen die ganz unbegründeten und ansahmsweise hohen Frachttarife für Nägel auf den belgischen Bahnen bei der Regierung zur Geltung zu bringen. Die Direction der belgischen Eisenbahnen hat Nägel in die siebente Klasse ihres Transporttarifes eingereiht; die Transportkosten für Nägel von Fontaine-l'Évêque bis Antwerpen sind beispielsweise 6,41 Frcs. (5,13 *M.*) für 1000 kg, während Schrauben, Muttern und ähnliche Artikel, welche nach Werth, Gewicht und Verpackung den Nägeln fast gleich sind, in den Tarifklassen 12 und 13 enthalten sind und für den Transport über die genannte Strecke nur 3,80 Frcs. (3,04 *M.*) für 1000 kg, also um etwa 37 % weniger Fracht bezahlen als Nägel. Die belgischen Industriellen haben sich auch an das Ministerium des Aeusseren gewendet, um durch entsprechende Regulirung der Eisenbahntarife für Nägel den Wettbewerb gegenüber dem Auslande auf gleicher Basis aufnehmen zu können, was bisher nicht der Fall ist. So bezahlen beispielsweise die Nagelfabriken in Düsseldorf im Transitverkehr zwischen Düsseldorf und Antwerpen nur 6,37 Frcs. (5,10 *M.*) für 1000 kg Nägel über eine Strecke von 192 km, während die Nagelfabriken von Fontaine-l'Évêque für den Transport bis Antwerpen über eine Strecke von nur 84 km 6,41 Frcs. (5,13 *M.*) für 1000 kg, also um 4 Centimes (3 *d.*) mehr, bezahlen müssen. Frankreich hat sich durch seine ansahmsweise hohen Einfuhrzölle für Nägel bereits seit längerer Zeit gegen die Einfuhr dieses Artikels von Belgien völlig abgeschlossen; selbst die nahe der Grenze Frankreichs liegenden Nagelschmieden in den Ardennen können nicht daran denken, ihre kleineren Sorten Nägel — bei einem Einfuhrzoll von 14 Frcs. (11,20 *M.*) für 100 kg — nach dem benachbarten Frankreich abzusetzen. Nägel von 5 bis 20 kg für 1000 Stück bezahlen 9 Frcs. (7,20 *M.*) und solche über 20 kg für 1000 Stück 6 Frcs. (4,50 *M.*) Einfuhrzoll für 100 kg nach Frankreich.

## Ein- und Ausfuhr von Nägeln in und aus Belgien seit 1875.

Jahr	Einfuhr kg	Ausfuhr	
		a. inländischem Material erzeugt kg	a. ausländischem Material (Eisen- draht) erzeugt kg
		Eisennägel	
1875	612 745	12 299 602	490 225
1876	542 251	11 790 173	1 259 934
1877	414 549	10 296 268	1 690 918
1878	400 356	9 096 315	1 467 971
1879	387 806	8 335 594	579 717
1880	491 524	10 853 570	1 213 758
1881	386 400	9 973 006	2 306 529
1882	413 728	10 313 198	2 634 687
1883	320 227	7 835 015	775 498
1884	369 836	6 836 949	153 574
1885	430 989	7 511 733	122 532
1886	498 089	7 869 673	98 253
1887	559 233	10 482 054	281 855
1888	551 366	13 277 614	421 295
1889	571 577	13 801 217	203 120
1890	668 891	10 066 436	95 580
1891	738 494	9 606 163	486 924
1892	688 582	7 004 562	257 060
1893	760 950	7 132 162	243 382
1894	683 000	8 017 051	326 787
1895	799 227	5 394 422	284 595
1896	803 530	4 730 593	240 635
1897	696 122	3 649 103	54 737
1898	692 778	4 347 797	913
1899	724 104	3 315 485	noch a. verifiziert.
Stahlnägel			
1895	4 795	6 435 276	5 156 007
1896	552	8 330 057	7 549 923
1897	1 123	7 575 555	6 887 226
1898	6 715	9 018 275	8 191 689
1899	2 861	8 973 594	noch a. verifiziert.

Die großen Nagelfabriken Belgiens können natürlich ihr Absatzgebiet nicht auf ihre Umgebung beschränken, sondern müssen den Weltmarkt suchen und senden in der That ihre Nägel nicht allein nach europäischen Staaten, sondern auch nach überseeischen Gegenden, und zwar nach Kleinasien, China, Indien, Südamerika, Südafrika und nach Australien. Die belgischen Nägel sind in den genannten Gegenden schon durch die zweckmäßige und sorgsame Art ihrer Verpackung gekennzeichnet: sie sind in Kistchen von 30 kg Inhalt, durch Metallbelag oder durch Einlage von getheertem Carton gegen äußere Einflüsse geschützt und gut verschraubt, verpackt. Die Abnehmer legen dieser, gewiss sehr sicheren Verpackung viel Wichtigkeit bei und haben sich auch dermaßen daran gewöhnt, daß irgendwelche andere Packhülle eine Verweigerung der Annahme der Waare zur Folge hat. In Belgien selbst ist es die Nagelindustrie Frankreichs, namentlich mit den Erzeugnissen der Nagelfabriken von Charleville und Umgebung, welche den belgischen Erzeugnissen in gewissen Sorten den Rang streitig

macht. Hinsichtlich der Erzeugungsweise sind die Verhältnisse in Frankreich denen in Belgien nicht unähnlich. Auch in Frankreich steht die Handarbeit neben der Maschinenarbeit noch in Geltung: Hautes-Rivières, Gespunsart und einige Orte in den französischen Ardennen, nahe der belgischen Grenze, betreiben Nagelerzeugung mittels Handarbeit, während in dem nicht weit entfernten Marceau Nagelfabrication mit Maschinenbetrieb eingeführt ist. Bezeichnend ist die Art und Weise der Nagelfabrication in Marceau dadurch, daß dort die Nägel durch Pressen des Materialeisens im warmen Zustande hergestellt werden, eine Methode, die auf die Qualität des Erzeugnisses von günstigem Einfluß ist.

Einfuhrzölle auf Nägel. Die Einfuhrzölle haben gewisse Marktgebiete für den Absatz belgischer Nägel unmöglich gemacht. Im allgemeinen haben jedoch die Einfuhrzölle der verschiedenen Länder keinen entscheidenden Einfluß auf die Ausfuhr der Nägel aus Belgien, vielmehr sind hierfür andere Factoren maßgebend und zwar einerseits der völlige Mangel an Nagelfabriken in gewissen Ländern oder die Unzulänglichkeit bestehender Fabriken, um den Eigenbedarf des Landes zu decken; ebenso sind auch gewisse Handelsbeziehungen zwischen den betreffenden Ländern und Belgien hierin von Einfluß, sowie selbstverständlich auch die geographische Lage der übrigen Nagel erzeugenden Länder zum Absatzgebiete, und schließlich vor allem der Preis der Nägel. In Gegenden, wo keine Nagelindustrie besteht, oder nur verhältnismäßig geringe Mengen von Nägeln erzeugt werden, insbesondere in überseeischen Ländern, begegnen sich die Hauptproduzenten am Markte, um sich gegenseitig den Rang streitig zu machen; in Betracht kommen hauptsächlich: Deutschland, Belgien, England, Oesterreich und in jüngster Zeit auch Nord-Amerika, welches seine Fabricate zu dermaßen niedrigen Preisen anbietet, daß es ohne viel Mühe einen großen Theil der Bestellungen an sich bringen konnte.

Schlußfolgerungen. Die Frage des Fortbestehens der alten Nagelindustrie der Wallonen ist nur eine Frage der Zeit, denn es steht außer allem Zweifel, daß die Nagelerzeugung mittels Handarbeit der Maschinenarbeit mit der Zeit den Platz räumen muß. Die Nachfrage nach handgeschmiedeten Nägeln ist in stetiger Abnahme begriffen und ebenso ist das Angebot der Arbeitskräfte für deren Herstellung von Jahr zu Jahr ein geringeres. Endlich erfahren auch die Maschinen stets weitere Vervollkommnungen, welche es ermöglichen, nicht allein große Mengen Nägel zu billigen Preisen herzustellen, sondern auch die Vortheile der Handarbeit durch entsprechende Verbesserungen in vielen Fällen zu ersetzen. Die Arbeiter suchen sich einen lohn-

deren Verdienst als den, welchen die alte Nagelschmiede ihnen zu geben imstande ist, und finden ihn auch meist. Besonders waren es die Jahre 1896 bis 1899, welche mit ihrem mächtigen Aufschwunge in der Eisen- und Kohlenindustrie der Nagelschmiederei die Arbeitskräfte entzogen haben. In Fontaine-l'Évêque, welches Anfang 1896 noch zwanzig Nagelschmiedien aufweisen konnte, besteht zur Zeit nur noch eine Handschmiede, und an anderen Orten sind dieselben seit 1899 ganz verschwunden. Es wäre indess voreilig, jetzt schon eine Zeit voraussagen zu wollen, wo das gänzliche Erlöschen der alten Nagelindustrie der Wallonen zu erwarten sei, denn es sind doch Gründe vorhanden, welche vermuthen lassen, daß sich diese Industrie, wenn auch in sehr beschränktem Maße, noch längere Zeit erhalten wird, da es gewisse Nagelsorten giebt, bei denen entweder die Nachfrage eine so geringe ist, daß der Maschinenbetrieb für deren Erzeugung nicht gewinnbringend erscheint, oder die Formen derart complicirt sind, daß diese nicht mit Maschinen hergestellt werden können. Schließlich giebt es auch Nagelsorten,

bei denen eine vorzügliche Qualität des Materials verlangt und bezahlt wird, so daß es sich lohnt, dieselben mit der Hand zu erzeugen, da die Maschine die Qualität des Materials beeinträchtigt, und der höhere Preis des Erzeugnisses die höheren Kosten der Handarbeit zu decken imstande ist. In den Ardennen wird sich die Handarbeit, wie schon gesagt, noch am längsten erhalten, bis endlich auch diese Gegend in das Eisenbahnnetz Belgiens hineingezogen und dadurch das Signal gegeben wird, daß es auch dort mit der alten Nagelindustrie zu Ende geht. Denn sobald der Arbeiter in den Ardennen ohne viele Kosten die industrielle Gegend an der Maas erreichen kann, wird er die alte Handschmiede verlassen und sich einen lohnenderen Verdienst anderswo zu verschaffen wissen. Hainaut und Gozé haben deutliche Beispiele in dieser Beziehung geliefert; sobald die Vicinalbahn zwischen diesen Orten und Marchienne eröffnet war, haben die Nagelschmiede der heimathlichen Werkstätte den Rücken gekehrt und in dem industriereichen Marchienne einen lohnenderen Verdienst gefunden.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Thomas- oder Bertrand-Thiel-Procéss.

Geehrte Redaction!

Bezüglich der Zuschrift des Hrn. Grafsmann-Duisburg („Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 24, S. 1364) gestatten Sie mir Folgendes zu bemerken:

Bei meinen Ausführungen in Nr. 23 von „Stahl und Eisen“ hat sich allerdings bei der Arbeiteraufstellung ein kleiner Rechenfehler eingeschlichen, der jedoch das Endresultat, nämlich nicht höhere Löhne beim Bertrand-Thiel-Verfahren, in keiner Weise beeinflussen kann, nachdem ja auch in Kladno, wo seit 2½ Jahren mit flüssigem Roheisen gearbeitet wird, mit gleich hohen Löhnen gerechnet wird. Da der gesammte Kraftantrieb elektrisch erfolgt, ist der Dampf nur für die Generatorenanlage erforderlich, wofür bei größerer Entfernung der in anderen Werksabtheilungen vorhandenen Dampfleitungen ein kleiner Dampfkessel bei den Generatoren aufzustellen wäre, den die Mannschaft der letzteren mit zu bedienen hätte. Es sind daher Kesselheizer nicht nöthig. Die Kosten für die Kraft werden durch den Betrag von 0,75 M. der für Dampfkohle eingestellt ist, gedeckt. Uebrigens ließen sich noch die sechs

Maschinen der Roheisen-, Kalk- und Erzaufzüge ersparen, wenn mau alle Martinöfen von einer gemeinschaftlichen Arbeitsbühne (Hüttensohle) aus bedient. Das Uebertragen des flüssigen Metalls von einem Ofen zum anderen mußte dann durch Umgießen mittels Pfannen erfolgen, die durch die elektrischen Laufkräne bewegt würden. Der hohe Verbrauch an Rückkohlungsmaterial in Kladno ist eben, wie schon früher ausgeführt, der dort üblichen Arbeitsweise zuzuschreiben, die auch beim Thomas-Procéss Anwendung findet. Die Ansicht, daß daher beim Bertrand-Thiel-Verfahren ein höherer Mangangehalt im Roheisen doch nicht zu entbehren sei, muß für sehr gewagt erachtet werden, da der Mangangehalt des Roheisens, soweit er sich in normalen Grenzen (2 bis 3 %) bewegt, auf den Ferromangan-Verbrauch beim Fertigmachen keinen Einfluss hat oder doch nur in verschwindendem Maße.

Weshalb Hr. Grafsmann 20 % Kohle gegen 25 % beim gewöhnlichen Martinbetrieb für erforderlich hält, ist schwer verständlich, wenn man bedenkt, daß der Ofen I des Bertrand-Thiel-Ver-

fahrens nur wenig Gas verbrauchen kann, indem man ja bei den andauernden, durch den Erzsatz hervorgerufenen Reactionen die Gaszufuhr sehr einschränken muß. Der Sauerstoff des Erzes wirkt in gleicher Weise wie der Sauerstoff des Gobläsewindes beim Converter, wie aus nachstehender Aufstellung ersichtlich:

## Thomas-Process:

1,098 × 3,00 C	= 32,9 × 618 =	20 332 W.-E.
1,098 × 1,80 P	= 19,7 × 4626 =	79 313 "
1,098 × 2,00 Mn	= 21,9 × 1584 =	34 659 "
1,098 × 0,50 Si	= 5,5 × 6404 =	35 220 "
Fe	= 76,0 × 909 =	69 084 "

Zusammen 238 637 W.-E.

## Bertrand-Thiel-Process (Ofen I):

0,833 × 1,5 C	= 12,5 × 2478 =	30 912 W.-E.
0,833 × 1,7 P	= 14,2 × 5760 =	81 790 "
0,833 × 2,0 Mn	= 16,7 × 2000 =	33 400 "
0,833 × 0,5 Si	= 4,2 × 7830 =	32 886 "

Zusammen 178 988 W.-E.

Es werden also im I. Ofen allein nahezu so viele W.-E. erzeugt, wie beim Thomas-Process, trotzdem die Menge der Verunreinigungen eine wesentlich geringere ist. Eine eingehendere Wärmeberechnung hier anzuschließen, würde zu weit führen. Ich behalte mir vor, später darauf zurückzukommen. Der Brennstoffaufwand wird bei schlankem Betriebe 16% nicht übersteigen.

Betreffs der Verluste bei der Schlacke beim Thomas-Process durch Auswurf, Phosphorverflüchtigung u. s. w. mache ich auf die Mittheilungen in „Stahl und Eisen“ 1890 Nr. 11 S. 940 und 1891 Nr. 3 S. 263, sowie auf die Zusammensetzung des Staubes aufmerksam. Bei der Preisaufstellung wurde auf die jeweilige Marktlage keine Rücksicht genommen und lag nur die Absicht vor, große Gegensätze zu schaffen.

Hochachtungsvoll

O. Thiel.

## Geehrte Redaction!

Auf vorstehende Zusehrift des Hrn. Thiel in Kaiserslautern erlaube ich mir zu erwidern, daß die darin aufgestellte Behauptung, beim Bertrand-Thiel-Process werde durch die Oxydation der im Roheisen enthaltenen Elemente ebensoviel Wärme entwickelt, wie beim Thomasprocess, auf einem schweren Irrthum beruht. Bei diesem Process wird doch der Sauerstoff aus dem Eisenerz entnommen und dementsprechend eine bestimmte Menge Eisen reducirt, worin ja der Hauptvorteil des Bertrand-Thiel-Processes gegenüber dem Thomasprocess liegen soll. Da nun durch die Reduction des Eisens aus  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  ebensoviel Wärme gebunden, wie bei der Oxydation des Eisens zu  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  erzeugt wird, so wird für jedes Kilogramm reducirten Eisens eine Wärmemenge von 1796 W.-E. gebunden. Demnach werden zwar, wie Thiel angiebt, durch Oxydation 178 988 W.-E. erzeugt, gleichzeitig aber durch Reduction folgende W.-E. gebunden, wenn theoretisch angenommen wird, daß die Oxydation der Elemente des Eisens beim Bertrand-Thiel-Process durch den Sauerstoff des zugegebenen Erzes geschieht.

C giebt 12,5 . 3,11 Fe = 38,37 kg

P „ 14,2 . 3,01 Fe = 42,74 „

Mn „ 16,7 . 0,67 Fe = 11,18 „

Si „ 4,2 . 2,66 Fe = 11,17 „

Zusammen 103,96 kg reducirtes

Eisen oder 103,96 . 1796 = 186 721 W.-E., welche durch die Reduction des Eisens gebunden werden. Beim Bertrand-Thiel-Process wird also durch die Oxydation der Elemente im Eisenbad mehr Wärme gebunden als erzeugt wird, weshalb auch der Process nur im wärmspendenden Martinofen möglich ist; demnach wird auch der von mir angegebene Kohlenverbrauch von 20 % das Richtige treffen.

Hochachtungsvoll

F. Grassmann.

## Die Walzwerkseinrichtungen der Gegenwart.

## Verehrte Redaction!

Der Bericht des Hrn. Sattmann über „Die Walzwerkseinrichtungen der Gegenwart“ kann den Glauben erwecken, Hr. Sattmann habe den ersten Tiefofen mit Siemensscher Gasfeuerung errichtet, während zu der von ihm angegebenen Zeit bereits ein solcher in Teplitz in Betrieb war. Die Verwaltung hatte denselben dort in Vereinbarung mit dem Erfinder, Hrn. Gjers, ausgeführt und es ist nach dieser Ausführung später eine größere Zahl gebaut worden. Diese Tiefofen haben sich meistens gut bewährt und sind heute in fast allen Gebieten der Flußeisenindustrie verbreitet, zum Theil auch

in Verbindung mit Oefen zum Vorwärmen von kalten Blöcken. Aber so enorme Leistungen und Ersparnisse, wie Hr. Sattmann angiebt, sind meines Wissens nicht erzielt worden, so daß bezgl. der letzteren die Vermuthung nahe liegt, daß der als Gegensatz angeführte Rollofen außerordentlich ungünstig gearbeitet hat, um einen solchen Unterschied zu ergeben. Nähere Angaben darüber wären erwünscht gewesen, wie denn überhaupt derartige Berichte größeren Werth haben, wenn sie sich mehr auf bestimmte Angaben von Betriebserfolgen beschränken.

Hochachtungsvoll

R. M. Daalen.

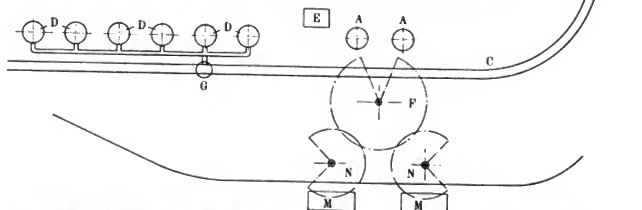
## Amerikanische Eisenhütten und deren Hilfsmittel.

(Uebersetzung aus dem Englischen.)

An die Redaction von „Stahl und Eisen“.

Mit Interesse habe ich die werthvolle Arbeit des Hrn. Langheinrich in „Stahl und Eisen“ gelesen. Da ich in den American Iron and Steel Works in Pittsburg angestellt bin, so schenkte ich natürlich der Beschreibung unserer Anlage besondere Beachtung. Die Anordnung unserer Bessemererei, wie sie in dem Heft vom 15. October angegeben ist, ist jedoch nicht ganz genau und füge ich daher eine Skizze (Abbild. 1) bei. Wir verwenden reichlich directes Metall, welches vom Mischer in einer Pfanne herbeigeschafft wird, wie sie an den Cupolöfen in Gebrauch ist. Zum Trans-

Was die Beschreibung der Duquesne-Anlage der Carnegie Steel Comp. betrifft, so sind in der Skizze zwei Gießekrahn angegeben, während nach meiner Kenntniss dort ebenso wie in Lorrain nur einer ist (siehe Abbildung 2). Das Cupolöfen-Metall wird gewöhnlich dem Mischer zugeführt. Ich glaube wenigstens, dass die Anordnung so ist, obwohl sie auch wie beschrieben sein kann. Die beschriebene Methode hat den Nachtheil, dass das Geleise durch die Pfanne versperrt wird, wenn sie aus den Cupolöfen gefüllt wird;

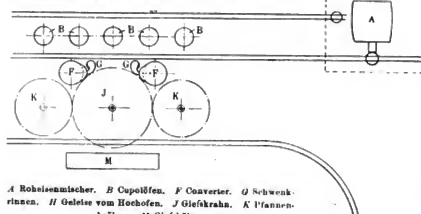


A Converter. B Mischer. C Geleise für den Pfannenwagen. D Cupolöfen. E Manganofen. F Gießekrahn. G Pfanne. L Locomotive. M Blockdrücker. N Blockkrähne. P Pfanna. T Tieflöfen.

Abbildung 1.

Bessemererei der American Iron and Steel Co. in Pittsburg.

Abbildung 2.  
Bessemererei der Carnegie Steel Co. in Duquesne.



A Roheisenmischer. B Cupolöfen. F Converter. G Schwenkrinnen. H Geleise vom Hochofen. J Gießekrahn. K Pfannenkrähne. M Gießebühne.

man würde daher aller Wahrscheinlichkeit nach zwei Pfannen und Wagen haben müssen.

Die Zahl der Herdöfen in Homestead ist auf 19 angegeben, während sie jedoch gegenwärtig 48 beträgt.

Mit Hochachtung

John L. Klindworth.

1610 Chartiers Str. Allegheny P. U. S. A.

An die Redaction  
von „Stahl und Eisen“.

Was das vorstehende Schreiben des Hrn. Klindworth-Allegheny anbetrifft, so bin ich

demselben für seine liebenswürdigen Mittheilungen sehr dankbar. Jedoch möchte ich bezüglich der Bessemererei der American Iron and Steel Comp. (Jones Laughlins) in Pittsburg mittheilen, dass ich in der Darstellung das Roheisengeleise absichtlich hinter die Converter legte, um ein deutlicheres

port nach den Convertern dient eine kleine Locomotive; dagegen wird die Cupolöfen-Pfanne nach den Birnen mittels einer Kette gezogen, welche über eine Trommel läuft, so dass die beiden Quellen, aus welchen die Birnen versorgt werden, voneinander unabhängig sind.

und für den Vortrag geeigneteres Lichtbild zu erhalten. Ich glaubte mir dies gestatten zu dürfen, da sich dadurch eine einschneidende Aenderung nicht ergibt. Infolge der überaus gedrängten Bauart des genannten Werkes und der versteckten Lage des Mischers fiel mir der letztere leider nicht auf und mein Führer (ein Junge) machte mich nicht auf ihn aufmerksam; auch wurde während der kurzen Dauer meiner Anwesenheit nur von den Cupolöfen Eisen herangebracht, deshalb die unvollständige Darstellung der Bessemererei.

Bezüglich der Bessemererei in Duquesne wird sich Hr. Klindworth doch wohl täuschen; denn sowohl Skizze und Beschreibung der Anlage, welche ich unmittelbar nach der Besichtigung in

mein Taschenbuch eintrug, führen zwei Gießekrahn auf. Von den Homesteader Martinofen-Anlagen konnte ich nur die aufführen, die Friedensmaterial bzw. nicht ausschließlich Kriegsmaterial herstellen, da die ausschließlich Kriegsmaterial erzeugenden Anlagen für den Besuch gesperrt sind. Dadurch und durch den Umstand, daß seit meinem Besuche in Homestead wahrscheinlich neue Martinöfen gebaut wurden, ergibt sich die Verschiedenheit der angegebenen Ofenzahlen.

Schließlich möchte ich noch erwähnen, daß ich sämtliche beschriebenen Anlagen besuchte; manche davon sogar mehrmals.

Hochachtungsvoll

Oberhausen. Ernst Langheinrich.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

9. December 1901. Kl. 1a, Z 3222. Einrichtung zur Gewinnung von Kohlenklein aus thonhaltigen und schlammigen Abwässern der Kohlenwäschen. Richard Zörner, Malstatt.

Kl. 7b, E 7536. Verfahren zum Zusammenfügen der einander umgebenden Wandungen eines mehrwandigen Geschützrohres. Albert Hamilton Emery, Stamford, V. St. A.; Vertr.: A. du Bois-Reymond u. Max Wagner, Pat.-Anwälte, Berlin NW 6.

Kl. 10b, T 7185. Verfahren zur Herstellung von Briketts. Adolf Julius Tenow, Stockholm; Vertr.: Ottomar R. Schnitz u. Franz Schwenker, Pat.-Anwälte, Berlin W 66.

Kl. 26a, F 14096. Verfahren zur Herstellung von Mischgas. Dr. Emil Fleischer, Dresden-Strehlen, Thiergartenstr. 35.

Kl. 49c, Sch 16568. Federhammer. Joseph Schmitz, Münster-Eifel.

12. December 1901. Kl. 7a, M 19800. Verfahren zum Auswalzen von Rohren und anderen Hohlkörpern. Max Mannesmann, Remscheid.

Kl. 7b, H 23183. Verfahren zur Herstellung von Rohren, deren Wandungen aus mehreren Lagen bestehen; Zus. z. Pat. 124367. Albert Schmitz, Berlin, Werftstraße 19.

Kl. 10a, K 20349. Vorrichtung zur Regelung der Geschwindigkeit der rückweise vorbewegten Wagen von Kohlenstampfmaschinen. Kuhn & Cie., Bruch i. Westf.

Kl. 18c, C 10002. Nickelstahl zur Herstellung einseitig cementierter Panzerplatten, welche nur einer einmaligen Härtung unterworfen zu werden brauchen. Compagnie des Forges de Chatillon, Commeny & Neuves-Maisons, Paris; Vertr.: C. Fehrlert, G. Lonbier, Fr. Harmsen n. A. Büttner, Pat.-Anwälte, Berlin NW 7.

16. December 1901. Kl. 31c, P 10994. Verfahren zur Abkühlung von in Lanfformen gegossenen Rohmetallen. The Uhling Company Ltd., Middlesbrough, Engl.; Vertr.: Dr. R. Wirth, Pat.-Anw., Frankfurt a. M. 1, und W. Dame, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 81c, V 3818. Verfahren zur Herstellung von Rollenlagern. Theodor J. Vollkommer, Pittsburg, Pa.;

Vertr.: Ph. v. Hertling und Th. Haupt, Pat.-Anwälte, Berlin SW 46.

Kl. 49f, G 15549. Verfahren zum Vereinigen metallischer Körper von beliebigem Querschnitt. Dr. Hans Goldschmidt, Essen a. d. Ruhr, Bismarckstr. 98.

Kl. 50c, L 15173. Kugelschleudermühle mit in sich geschlossener trogförmiger Bahn und einer Schlenderscheibe. Caroline Luther, geb. Herper, Goslar, Elly Luther, Wien, Hertha, Gerhard, Marie, Käthe, Kurt u. Stephan Luther, Goslar; Vertr.: August Rohrbach, Max Meyer u. Wilhelm Bindewald, Erfurt.

Kl. 50c, M 19944. Pochtrog für Poch- oder Stampfwerke mit langen Pochköpfen bzw. Pochschuhen und hohem Pochtrog. Donald Barns Morison, Hartlepool, Engl.; Vertr.: Alexander Specht n. J. O. Petersen, Pat.-Anwälte, Hamburg 1.

Kl. 80b, S 14809. Verfahren zur Herstellung von Kunststeinen oder dergl. aus Schlackensand und hydraulischen Bindemitteln. Anton Szuman, Stettin, Birkenallee 40.

19. December 1901. Kl. 18b, B 28661. Chromwolframstahl. Leopold Basser, Wien; Vertr.: Dr. S. Hamburger, Pat.-Anw., Berlin W 8.

Kl. 18b, P 12796. Verfahren zur Herstellung von leicht schweißbarem und härtbarem Kobaltstahl. Wladyslaw Pruszkowski, Schodnica; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 18b, S 14479. Stahlschmelzöfen. Francis Louis Saniter, Seaton Carew, John Law Smith, Eaglescliffe, Robert Bedford jr., Eaglescliffe, u. The South Durham Steel and Iron Company Limited, Stockton-on-Tees, Durham, Engl.; Vertr.: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C 25.

Kl. 18b, S 15337. Stahlschmelzöfen; Zus. z. Anm. S 14479. Francis Louis Saniter, Seaton Carew, John Law Smith, Eaglescliffe, Robert Bedford jr., Eaglescliffe, u. The South Durham Steel and Iron Company Ltd., Stockton-on-Tees, Durham, Engl.; Vertr.: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C 25.

Kl. 21h, G 14937. Verfahren und Vorrichtung zur Erhitzung von Arbeitsstücken im elektrolytischen Bade. Joseph Griot, Jumez; Vertr.: C. Gronert, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 21h, Sch 17150. Elektrischer Ofen, bei welchem das in einem ringförmigen Tiegel befindliche Schmelzgut durch dieselbe durchfließenden Inductionsströme erhitzt wird. Société Schneider & Co., Le Creusot, Frankr.; Vertr.: M. Mintz, Pat.-Anw., Berlin W 64.

Kl. 24 c, M 19641. Gaserzeuger. Paul Milchien, Köln a. Rh., Bayenstr. 83.

Kl. 49 e, T 7481. Hydraulische Presse zum Aufpressen von metallenen Verbindungsmuffen auf elektrische Kabel. Thomas Joseph Mc Tighe, New York; Vertr.: Dr. S. Hamburger, Pat.-Anw., Berlin W 8.

23. December 1901. Kl. 1 b, P 11215. Elektromagnetischer Erzscheider. Clarence Quintard Payne, New York; Vertr.: C. Fehlert und G. Loubier, Patent-Anwälte, Berlin NW 7.

Kl. 7 b, H 24211. Maschine zur Herstellung von Rohren aus Blech mit zwei Schließstangen. Edwin Hancox, Stockton-on-Tees, Engl.; Vertr.: Hugo Pataky und Wilhelm Pataky, Berlin NW 6.

Kl. 19 a, B 27508. Schienenstofsverbindung mit den Schienenfüßen unklammernder federnder Satteltasche. Julius Bach, Longeville b. Metz.

Kl. 31 c, C 9584. Vorrichtung zum Schmelzen von Legirungen oder leicht schmelzbaren Metallen nach Gießen derselben unter Druck. Schumann & Co., Leipzig-Plagwitz.

Kl. 50 c, K 21771. Steinschlagmaschine. Carl Kind jr., Kottbusen, Rhld.

27. December 1901. Kl. 7 b, P 12556. Maschine zur Herstellung von Röhren aus Blechstreifen. Eugen Julius Post, Köln-Ehrenfeld.

Kl. 7 f, L 15142. Verfahren zur Herstellung von Verbundmetall. Hermann Lan, Gleiwitz.

Kl. 27 b, St 6988. Selbstthätiges Ventil für Compressoren, Gebläsemaschinen und dergl. Ferdinand Strnad, Berlin-Schmargendorf.

30. December 1901. Kl. 1 b, M 19660. Siebsetzmaschine mit magnetischer Scheidevorrichtung. Maschinenbau-Anstalt Hamoldt, Kalk bei Köln a. Rhein.

Kl. 7 a, O 8655. Kammwalzengerüst für Walzwerke. Herm. Ortman, Völklingen a. Saar.

Kl. 26 a, T 7250. Verfahren zur Gewinnung hochwerthiger Heizzüge aus minderwerthigen Gasen. Desiderius Tark, Giesa a. Elbe.

Kl. 49 f, E 7467. Lochdorn zur Herstellung großer Hohlkörper; Zus. z. Pat. 67 921. Heinr. Ehrhardt, Düsseldorf, Reichstr. 20.

2. Januar 1902. Kl. 19 a, H 24463. Schienenstofsträger. A. Baumann, Osnabrück.

Kl. 31 c, H 26389. Verfahren zur Herstellung von Rohrverbindungen durch Umgießen der Rohre mit einer Muffe. The Hydraulic Joint Syndicate, Limited, London; Vertr.: Otto Sidentopf, Pat.-Anw., Berlin SW 12.

Kl. 31 c, J 5301. Vorrichtung zum Zusammenpressen von Gußblöcken mittels zwischen Formwand und erstarrtem Gußblock eingeschobenen Keiles. John Illingworth, Newark, New Jersey, V. St. A.; Vertr.: Carl O. Lange, Hamburg 11.

Kl. 50 c, W 18066. Walzenmühle mit innerhalb eines sich drehenden Ringes in einem beweglichen Druckbehalter, drehbar gelagerter Walze. Johannes Christian Wegerif, Rattlesbridge, Engl.; Vertr.: Dr. R. Wirth, Pat.-Anw., Frankfurt a. M. 1, u. W. Dame, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

6. Januar 1902. Kl. 1 a, K 21247. Verfahren zum Sortiren fein gemahlener Erze, namentlich Edelmetalle, in einer Flüssigkeit mittels Luftstrom. Fried. Krupp, Grusonwerk, Magdeburg-Buckau.

Kl. 24 a, L 15412. Feuerung mit Rückleitung eines Theiles der Feueergase zur Feuerstelle. Bernard Landé, New York; Vertr.: Hermann Neundorff, Patent-Anw., Berlin O 17.

Kl. 31 c, Z 3318. Verfahren zur Herstellung von Rädern mit ungetheilter Oelkammer und Schmierring. Alexander Zenzes, Chemnitz, Kastanienstr. 13.

Kl. 40 a, H 21594. Verfahren zum Brikketiren von Erz, Mineral-, Gesteins-, Metallklein, Hochofenschlacken, Schlacken und dergleichen. Dr. A. Hof, Witten a. Ruhr.

Kl. 49 b, B 29539. Revolverkopf für Lochmaschinen. Fa. Richard Bräns, Nürnberg.

Kl. 49 f, M 19139. Verfahren und Vorrichtung zum Glühen von Gegenständen in Glühtöpfen. Gust. Möller, Hohenlimburg i. W.

Kl. 50 c, D 11731. Einfülltrichter für Kugelmüllern. Phosphatmühlens Malstatt-Birbach m. b. H., Amöneburg b. Biebrich.

Kl. 50 c, D 11937. Walze mit getheilten, durch eine seitliche Verschiebung auswechselbaren Mantelringen. Dillinger Fabrik gelechter Bleche, Franz Méguin & Co., Act.-Ges., Dillingen a. Saar.

#### Gebrauchsmustereintragungen.

9. December 1901. Kl. 1 a, Nr. 164433. Kiesel-durchwurfsieb aus durch Nietten und Klammern an Profil- und Flacheisen befestigter Streckmetalltafel. Carl Treack, Dortmund, Burgwall 18.

Kl. 1 a, Nr. 164446. Sand- und Kies-Sortir- und Reinigungsmaaschine, gekennzeichnet durch einen oder mehrere Siebapparate in Verbindung mit einem Ventilator zum Trennen der verschiedenen Körnergrößen voneinander und Entfernen von Staub und sonstigen leichten fremden Körpern. Vetschau-Weißsackger Landwirthschaftliche Maschinefabrik und Eisengießerei A. Lehnigk, Act.-Ges., Vetschau.

Kl. 18 a, Nr. 164532. Abstichöffnung für Stahl am Klein-Converter. Carl Raapke, Güstrow i. M.

Kl. 19 a, Nr. 164359. Schienenanagel mit Hülfenagel. Fr. Korb, Frankfurt a. M.-Sachsenhausen, Stegstraße 36.

Kl. 24 f, Nr. 164353. [ ]- oder kastenförmige Roststäbe mit ebener Oberseite und Oeffnungen in letzterer für Untwinderfuehrungen. Benno Sommer, Berlin, Neue Winterfeldstr. 38.

16. December 1901. Kl. 7 c, Nr. 165074. Schutzvorrichtung für Stanzmaschinen, bestehend aus einem an der Vorderseite des Druckkastens angeordneten, unter dem Einfluß eines Rollenzuges stehenden Gitter. Adolf Flöring, Wermelskirchen.

Kl. 20 a, Nr. 164745. Für durch Drahtseile zu bewegenden Fahrzeuge dienender Mitnehmer, dessen excentrisch angeordnete Klemmrollen auf einem drehbaren Verbindungsstücke angebracht sind. Hermann Eppinger, Borsbeck.

Kl. 20 a, Nr. 164746. Für durch Drahtseile bewegte Fahrzeuge dienender Mitnehmer, dessen kantiger, in ein kantiges Loch einzusetzender Bolzen drehbar angeordnet ist. Hermann Eppinger, Borsbeck.

Kl. 20 a, Nr. 164747. Zugseil-Klemmvorrichtung für Seilhängebahnen, mit zweiarziger Klemmschraubenmutter zum selbstthätigen Lösen der Wagen vom Zugseil in beiden Fahrrichtungen. E. Müllensiefen, Düsseldorf, Golzheim 59.

Kl. 49 e, Nr. 165021. Ans zwei in der Schabotte befestigte Säulen bestehendes Maschinengerät für Lüftthammer. Friedrich August Schlegel, Marienberg i. Erz.

Kl. 49 e, Nr. 165041. Presse zum Ansetzen von Zapfen, bei welcher die feste Gesenkhälfte am Maschinengestell und die bewegliche an einem von der Druckspindel bethätigten Hebel angeordnet ist. Ferdinand Bethäuser, Doos.

Kl. 49 f, Nr. 164731. Transportabler Glühofen für gleichmäßige Radreifen-Erwärmung mit durch Aufsen- und Innencylinder gebildeter Heizkammer und Abfluß derselben durch kuppelförmigen Deckel. Jacob Wagner, Hildesheim, Arneckenstr. 28.

Kl. 50 c, Nr. 164766. Einsatzrost für die Laufbahn an Kollergängen mit concentrisch angeordneten Spalten und Stegen. Gustav Mügge & Co., Leipzig-Plagwitz.

Kl. 50 c, Nr. 164767. Einsatzrost für Kollergänge mit zwischen der zum Theil durchgeführten Mittelrippe und der Außenbegrenzung, sowie nach dem

verjüngten Theil paarweise verbundenen Stäben. Gustav Mägge & Co., Leipzig-Plagwitz.

Kl. 81e, Nr. 164 796. Für horizontal und schräg fördernde Transporteure bestimmte Becher mit vorn parabelförmig verlaufendem, hinten in voller Breite ausgespartem Theil. Carl Wünsche, Würzen i. S.

23. December 1901. Kl. 20a, Nr. 165 274. Mitnehmer für maschinelle Seilförderung, der sich in der zugehörigen Büchse nur um den für das Festklemmen des Seils nöthigen Winkel drehen kann. Otto Lankhorst, Düsseldorf, Wasserstr. 1.

Kl. 20a, Nr. 165 821. Zugseil-Klemmvorrichtung für Seilhängebahnwagen, mit einarmiger Klemmschraubenmutter auf um 180° umstellbaren Schraubenzapfen zum selbstthätigen Lösen der Wagen vom Zugseil in beiden Fahrrichtungen. Eduard Müllensiefen, Düsseldorf-Golzheim.

Kl. 49b, Nr. 165 447. Seitlich, oberhalb der Verstärkungsrippe an Blechscherenkörpern angeordnete Vorrichtung zum Auseinanderhalten der durchschnitteten Blechtafelhälften. Rob. Anerbach, Saalfeld a. S.

Kl. 49e, Nr. 165 310. Selbstthätig wirkende Sicherheitsvorrichtung zum Schutze der Hand an Stanzen und Fallhämern. Heinrich Breuninger, Altdorf bei Nürnberg.

30. December 1901. Kl. 19a, Nr. 165 721. Zerlegbare, zwischenkellige Schienentragsätze mit Führungsschlitten. Simon Reiter, München, Schwanthalerstrasse 125.

Kl. 31a, Nr. 165 819. Mauerstein für Cnpolöfen von nach beiden Enden konisch verjüngter Form. Walter Wierich, Düsseldorf, Münsterstr. 84.

Kl. 31c, Nr. 165 555. Schmelzofen, dessen um eine Achse drehbarer Tiegel mittels Zahnradsegmente, Winkelräder, Spindel und Handrad in verschiedene Schräglagen gebracht werden kann. Louis Rousseau, Argenteuil; Vertr.: Arpad Bauer, Pat.-Anw., Berlin N 24.

Kl. 31c, Nr. 165 889. Modellbübel mit seitlich gewölbtem Zapfen, dessen größter Durchmesser ungefähr in der Mitte der Zapfenlänge liegt. Reitz & Baltes, Dortmund.

6. Januar 1902. Kl. 18a, Nr. 166 191. Schlackenmulden mit Innenrippen zum Ausfüllen von Chamotte oder anderem feuerfesten Material. Gelsenkirchener Gußstahl- u. Eisenwerke vormals Munscheid & Co., Gelsenkirchen.

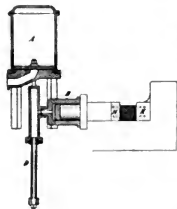
## Deutsche Reichspatente.

Kl. 49e, Nr. 123 600, vom 23. November 1898. Kaspar Schnmacher in Kalk bei Köln a. Rh.

*Dampfhydraulische Arbeitmaschine mit im Winkel zum hydraulischen Arbeitscylinder gelegenen Dampftreibapparate.*

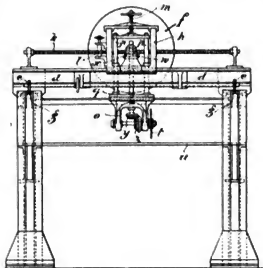
Der hydraulische Arbeitscylinder *B* ist zwischen der ihn betätigenden Pumpenstange *D* und dem Dampfcylinder *A* für letztere angeordnet. Es soll hierdurch an Raum gespart und eine Erhitzung der Pumpenstange *D* durch den Dampfcylinder *A* möglichst

vermieden werden. Im vorliegenden Falle wird durch den hydraulischen Arbeitscylinder *B* eine Schere *HK* bewegt.



Kl. 49b, Nr. 123 802, vom 1. Juli 1900. L. Mertin in Dnischurg. *Kaltsäge mit gegenüber dem Tische heb- und senkbarem Kreissägeblatt.*

Das Kreissägeblatt *t*, welches aus Antriebsmittel der Kegelräder *wxyz* von dem Rade *f* aus Antrieb erhält, ist in einem Bock *o* gelagert, der sowohl auf der Platte *g* gedreht, als auch mit diesem mittels der Gewindespindel *m* gehoben und gesenkt werden kann.



Die Platte *g*, welche an den Stangen *p* befestigt ist, ist in einem Schlitten *h* angeordnet, der auf dem Querbalken *d* mittels Zahnrades *l* und Zahnstange *k* verschoben werden kann. Da der Querbalken *k* wiederum durch Zahnräder *e* auf den Zahnstangen *g* bewegt werden kann, so ist es möglich, die Sägeschnitte ohne Verstellen des auf dem Tische *u* liegenden Werkstückes in allen Richtungen durch Einstellen des Sägeblatts auszuführen.

Kl. 24a, Nr. 123 185, vom 7. Februar 1900. R. Steinar in Hannover-Linden. *Feuerthür.*

Die Feuerthür besteht aus einer Anzahl von Klappen *a*, die auf einer gemeinsamen Welle *b* nater Anordnung von Gegengewichten *c* derart drehbar



gelagert sind, dass sie jede für sich durch die Maldechanfel *d* leicht geöffnet werden können und nach dem Zurückziehen der Schanfel von selbst wieder in ihre Schließstellung zurückschwingen. Diese Einrichtung gestattet, den

Rost auf jeder Stelle seiner ganzen Breite zu beschicken, ohne dass beim Einführen der Schaufel in die Feuerung mehr Klappen geöffnet werden, als der Breite der Schaufel entsprechen, so dass die Feuerfläche beim Beschicken nur wenig gestört und abgekühlt wird.

Kl. 7e, Nr. 123 419, vom 19. Januar 1900. Wilhelm Brandt in Osterode, O.-Pr. *Verfahren zur Herstellung von Hohlkörpern aus Wellblech.*

Gewelltes Blech wird an mehreren, in Abständen voneinander liegenden Stellen nach derselben Seite hin quer zu den Wellenrippen geknickt, so dass in Richtung der Wellung verlaufende, einseitig gerichtete Winkelfalze entstehen, welche die Mantelform des Hohlkörpers hervorufen und zusammen mit der Wellung die Festigkeit desselben erhöhen.

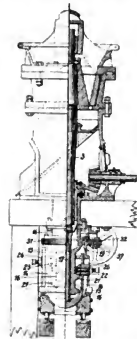


**Kl. 27b, Nr. 123 997**, vom 14. December 1900. Ednard König in Aschersleben. *Ventil für Gebläsemaschinen.*

Die für Gebläsemaschinen insbesondere mit großer Tourenzahl bestimmte Abschlussvorrichtung besteht aus zwei Klappen *a*, die auf der Welle *b* derartig befestigt sind, daß ihre Gewichte sich ausbalancieren. Der Schluß der Doppelklappe wird durch zwei Zugfedern *d* bewirkt, welche an den beiden Enden eines auf der aus dem Ventilkasten herausragenden Welle *b* aufgekeilten Doppelhebels *c* befestigt sind.



**Kl. 50c, Nr. 123 001**, vom 5. Juli 1900. Edward Chester & Co., Ltd. in London. *Vorrichtung an Kegelbrechern zum Einstellen der Brecherwelle mittels eines verstellbar gelagerten Stützbolzens.*



Der Stützbolzen *12* für die Brecherwelle *3* ruht mit seinem unteren Ende in einem Gehäuse *14*, das gehoben und gesenkt werden kann und hierbei den Stützbolzen mitnimmt. Der Stützbolzen gleitet in einer mit dem Maschinengestell fest verschraubten Hülse *16*, auf deren äußere Schraubengänge *21* sich das Gehäuse *14* mittels Rollen *22* und *23* stützt. Durch Drehung des Gehäuses *14* um die feststehende Hülse *16* wird, indem sich die Rollen *22* und *23* auf dem Gewinde *21* abwälzen, das Gehäuse *14* und damit der Stützbolzen *12* und die Brecherwelle *3* gehoben oder gesenkt. Die Drehung des Gehäuses *14* wird bewirkt durch die Schnecke *32*, welche in das Schneckenrad *31* eingreift. Letzteres sitzt auf einem auf dem Flansch *19* der Hülse *16* drehbar gelagerten Gehäuse *15*, das für die Lager *25* und *26* der Rollen *22* und *23* senkrechte Schlitz besitzt, die eine Verschiebung der Lager in senkrechter Richtung gestatten. Durch Sperrrad *37* wird die Schnecke *32* festgestellt.

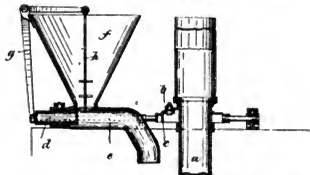
**Kl. 7a, Nr. 123 417**, vom 20. April 1900. Wilhelm Schwiethal in Berlin. *Verfahren zur Herstellung konischer Röhren aus Blech.*

Zur Herstellung derselben dient ein Walzwerk bekannter Art, dessen Walzen auf ihrem Umfange eine enger werdende Kalibernath besitzen. Das Werkstück wird in dem Dreheinne der Walzen entgegengesetzter Richtung durch die Walzen gezogen, wodurch die Bewegung der Walzen ohne jeden Einfluß auf die Vorwärtsbewegung und so auf die Genauigkeit des herzustellenden Werkstückes ist.

**Kl. 40a, Nr. 123 290**, vom 4. Januar 1900. John Brown Francis Herrshoff in Borough of Brooklyn (Kings, New York). *Aufgebohrvorrichtung für Röstöfen und dergl.*

Unter der Mündung des Speisetrichters *f* ist in dem Beschickungsrohr *e* ein hin und her beweglicher Kolben *d* vorgesehen, der in beliebiger Weise, z. B.

durch die Drehung der Welle *a* des Röstofens und die in der mit dem Kolben verbundenen Kurbelschleife *c* sich bewegende Rolle *b*, bewegt wird. Hierdurch wird das Beschickungsgut des Trichters *f*



in gleichmäßigen Zeitabschnitten und Menge in den Röstofen befördert. Ein regelmäßiger Antritt des Röstgutes in das Rohr *e* wird durch das Auf- und Niedergehen der durch Winkelhebel *g* mit dem Kolben *d* verbundenen Rührstange *h* gewährleistet.

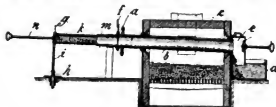
**Kl. 7a, Nr. 122 996**, vom 2. Juni 1899, Zusatz zu Nr. 121 882 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 1059). Otto Klatt in Düsseldorf. *Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von nahtlosen Röhren, Kesselstößen und dergl.*

Der Gegenstand des Hauptpatentes ist dahin abgeändert, daß die Streckung des zu verarbeitenden Metallkörpers, anstatt in einem Universalwalzwerk mit fest gelagerter, genau einstellbarer Dornstange, in einem Duowalzwerk mit entweder zwei Horizontalwalzen oder zwei Verticalwalzen und einer genau fest- und einstellbaren Dornstange erfolgt. Die Walzen haben hierbei entweder nur die für ein Kaliber erforderliche Ausdehnung oder besitzen mehrere nebeneinanderliegende, abnehmbare Kaliber-Hälften oder -Viertel.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

**Nr. 600 579**, William A. Leonard in Wareham, Mass., V. St. A. *Vorrichtung zum Verzinnen oder Verzinken von Nägeln und dergl.*

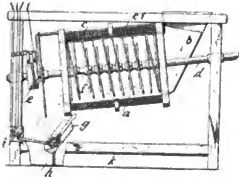
Die Nägel werden, gemischt mit dem erforderlichen Zinn und Flusmittel, in dem durch Kettenrad *a* in Umdrehung versetzten, geneigten Cylinder *b* der Hitze des Ofens *c* ausgesetzt, und fallen bei *e* verzinkt in den mit constantem Niveau versehenen Wasserbehälter *d*. Der Cylinder *b* ist an dem einen Ende durch das Wasserverschlußgehäuse *e*, am anderen Ende



durch einen Schieber *f* gegen die Aufsenluft abgeschlossen. Zwecks Beschickung wird in kurzen Zwischenräumen das bei *g* geschlossene und in dem um Bolzen *k* schwingbaren Halter *i* gelagerte Rohr *k* durch Umklappen von *i* nach links schräg aufwärts gerichtet gestellt, mit Nägeln n. s. w. gefüllt, in Rohr *k* eingesteckt und nach Anziehen des Schiebers *f* so weit nach rechts geschoben, daß die Mündung des Rohres *k* in den Cylinder *b* reicht. Durch den Schieber *f* werden dann die Nägel aus dem Rohr *k* ausgetrieben, letzteres zurückgezogen und der Schieber *f* wieder geschlossen.

Nr. 663 760. August Johnson in Moline, Ill., V. St. A. *Magnetischer Erzscheider*.

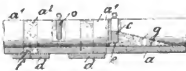
Die Trommel *a*, in welche durch den Fülltrichter *b* das zu scheidende Material eingeführt wird, ist von einem Solenoid umgeben, dessen Windungen in den beiden Hälften *c* und *c'* entgegengesetzt laufen. Die Trommel rotiert mit einer in ihrer Symmetrieachse gelagerten Welle *d*, welche in beliebiger Weise angetrieben wird. Die Welle besitzt bei *e* einen Commutator und im Innern der Trommel Scheiben *f* aus weichem Eisen, welche durch den in den Wick-



lungen kreisenden Strom magnetisch erregt werden und gleichzeitig zu Förderblättern ausgebildet sind, welche das Scheidegut vorwärts schieben. Dabei sammeln sich die paramagnetischen Antheile auf den centralen Theilen der Scheiben an. Ist eine Füllung durch die Trommel und über die Schurre *g* in den Behälter *h* für das taube Erz gegangen, so wird *g* in die punktirte Lage gebracht und dadurch der Ausschalter *i* betätigt. Da die Scheiben *f* nunmehr unmagnetisch sind, fällt das daran hängende Erz ab und gelangt über *g* nach dem Sammelbehälter *k*.

Nr. 665 162. Frank E. Bachmann in Buffalo, N. Y., V. St. A. *Vorrichtung zum Abfangen der Schlacke beim Gießen*.

*a* ist die Rinne, durch welche das flüssige Metall vom Hochofen nach der Gießpfanne, Form oder dergl. fließt, *b* die Wand, welche die Schlacke zurückhält, *c* der Ueberlauf für das Metall. Die Rinne *a* besteht aus abwechselnden Stücken *a'* von Metall und kürzeren *a''* aus Sand, Lehm oder dergl. *d* sind metallene Unterlagen, um den Sand *a''* gegen Feuchtigkeit zu schützen. Nach vollendetem Guss wird die Sandböschung *g* ent-

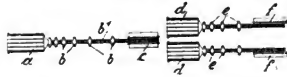


fernt, so daß das hinter *c* stehende Metall durch *a* abfließt, dann wird bei *f* in *a''* ein Loch gemacht, durch welches die Schlacke abfließt. Sollte der Rückstand in der Rinne nicht mehr ablaufen, sondern darin erstarren, so entfernt man die Stücke *a'* und hebt den erstarrten Rückstand, der an den Wellen von *a'* bloßgelegt ist, im ganzen oder nach Zerschlagen in Stücke aus. Ganz aus Sand hergestellte Rinnen verursachen leicht ein Aufkochen des flüssigen Metalls; ganz aus Metall hergestellte Rinnen gestatten nur schwierig, den nirgends einen Halt bietenden erstarrten Metallrückstand zu entfernen.

Nr. 664 128 und 664 129. William C. Crone-meyer in Pittsburg, Pa. *Blechwälzwerk*.

Erfinder schlägt vor, Schwarzblech in der Weise zu walzen, daß der Sturz zunächst in dem Ofen *a* warm gemacht und dann fortlaufend durch eine Reihe von Sturzwälzen *b* geschickt wird, die durch eine

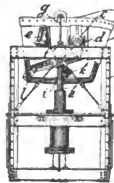
geeignete Fördervorrichtung *b'* verbunden sind. Die so erhaltenen Bleche werden bei *c* geschnitten und in Packeten (z. B. von 8 Stück) auf neue in den Ofen *d* angewärmt. Die Packete gehen fortlaufend durch eine



Reihe von Schlichtwärlzwerken *e* und werden bei *f* fertig geschnitten. Die Anordnung soll 50 % Ersparnis an Löhnen bei 10 % Mehrproduktion ergeben, bei geringerem Verlust durch Glühpaß (nur zwei Hitsen!) und Scheerensabfall. Für eine Sturzwälzenstrasse sind zwei Schlichtwärlzstrassen vorgesehen.

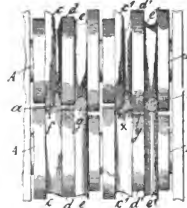
Nr. 663 946. John A. Waldburger und William J. Smith in McKeesport, Pa. *Vorrichtung zur Entfernung von Metallkuchen aus Gießpfannen*.

Die Vorrichtung ist vorzugsweise zum Gebrauch bei Gießpfannen der in der Patentschrift 663 945 beschriebenen Art bestimmt. Die Pfanne *a* wird auf ein Gestell *b* aufgesetzt, wobei sie mit den Zapfen *c* in die am Gestell befestigten Lager *d* und mit der Wandung gegen die Widerlager *e* zu liegen kommt. Darauf werden die bei *f* angelenkten Haken *g* über den Rand der Pfanne gelegt und der Druckkolben *h* hochgetrieben. Derselbe stößt durch die Öffnung *i* im Pfannenmantel den Stopfen *k* und das mittlere Stück der feuerfesten Bodenbekleidung aus und hebt den am Boden der Pfanne anhaftenden Metallkuchen *l* an.



Nr. 664 001. Adam Nisbett und William G. Ives in Chicago, Ill., V. St. A. *Walzwerk zum Zerlegen von alten Eisenbahnschienen in Stabeisen*.

Die Schiene *a* wird zunächst in den drei Kalibern *c d e* der Walzen *A* so bearbeitet, daß der eine Falsflansch *f* nach außen und der Kopf *g* nach oben gebogen wird, so daß die Begrenzungsflächen der anteren Schienen-seite annähernd in eine Ebene fallen. Die so vorbereitete Schiene passiert ein zweites Walzenpaar *b* mit drei Kalibern *c' d' e'*, welche gleich *c d e* sind, von denen aber das mittlere *d'* gegen die äußeren



nach unten versetzt ist, so daß die Schiene in einen Winkelseinstab *x*, ein Flacheisen *y* und ein Randeisen *z* zerlegt wird. Bei der Vorrichtung sind messerartige Schneiden, welche durch Druck und Hitze bald zerstört werden, vermieden. Die Schiene wird ohne Gratbildung und ohne erhebliche Streckung oder Verformung zerlegt.

## Statistisches.

## Einfuhr und Ausfuhr des Deutschen Reiches.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	I. Januar bis 30. November		I. Januar bis 30. November	
	1900	1901	1900	1901
<b>Erze:</b>	t	t	t	t
Eisenerze, stark eisenhaltige Converterschlacken	3 809 315	4 178 931	3 009 557	2 194 388
Schlacken von Erzen, Schlacken-Filze, -Wolle . .	906 135	676 137	29 961	26 052
Thomasschlacken, gemahlen (Thomasphosphatmehl)	97 207	82 069	159 406	193 206
<b>Roheisen, Abfälle und Halbfabricate:</b>				
Bruch Eisen und Eisenabfälle . . . . .	94 983	24 909	52 801	126 249
Roheisen . . . . .	686 052	256 268	117 887	131 050
Luppen Eisen, Rohschienen, Blöcke . . . . .	2 164	1 453	27 786	158 370
Roheisen, Abfälle u. Halbfabricate zusammen	783 199	282 630	198 474	415 669
<b>Fabricate wie Façon Eisen, Schienen, Bleche u. s. w.:</b>				
Eck- und Winkelseisen . . . . .	825	504	198 306	318 418
Eisenbahnlaschen, Schwellen etc. . . . .	157	17	33 584	31 018
Unterlagsplatten . . . . .	233	115	2 297	5 894
Eisenbahnschienen . . . . .	288	473	135 080	161 575
Schmiedbares Eisen in Stäben etc., Radkranz, Pflugschaareisen . . . . .	35 974	20 480	152 410	296 616
Platten und Bleche aus schmiedbarem Eisen, roh	3 484	2 025	148 413	231 760
Desgl. polirt, gefirnist etc. . . . .	5 445	2 269	6 798	7 294
Weißblech . . . . .	16 967	9 179	229	144
Eisendraht, roh . . . . .	6 946	5 906	84 318	141 443
Desgl. verkupfert, verzinkt etc. . . . .	1 232	1 126	69 998	84 814
Façon Eisen, Schienen, Bleche u. s. w. im ganzen	71 551	42 094	831 333	1 278 976
<b>Ganz grobe Eisenwaren:</b>				
Ganz grobe Eisengufswaaren . . . . .	20 069	19 565	28 861	25 465
Ambosse, Brecheisen etc. . . . .	1 004	647	3 261	4 522
Anker, Ketten . . . . .	1 746	1 313	1 073	2 108
Brücken und Brückenbestandtheile . . . . .	644	468	8 554	7 867
Drahtseile . . . . .	166	171	2 791	3 628
Eisen, zu grob. Maschinentheil. etc. roh vorgeschmied.	195	83	2 631	2 356
Eisenbahnachsen, Räder etc. . . . .	1 993	840	43 486	45 747
Kanonenrohre . . . . .	5	5	821	249
Röhren, geschmiedete, gewalzte etc. . . . .	19 689	11 525	36 015	43 876
<b>Grobe Eisenwaren:</b>				
Grobe Eisenwaar., n. abgeschl., gefirn., verzinkt etc.	16 547	10 749	95 826	98 560
Messer zum Handwerks- oder häuslichen Gebrauch, unpolirt, unlackirt <sup>1</sup> . . . . .	185	174	—	—
Waaren, emailirte . . . . .	417	391	16 075	16 896
„ abgeschliffen, gefirnist, verzinkt . . . . .	4 611	3 979	37 764	52 748
Maschinen-, Papier- und Wiegemeßer <sup>1</sup> . . . . .	328	258	—	—
Bajonette, Degen- und Säbelklingen <sup>1</sup> . . . . .	1	1	—	—
Scheeren und andere Schneidwerkzeuge <sup>1</sup> . . . . .	184	152	—	—
Werkzeuge, eiserne, nicht besonders genannt	398	297	2 849	2 585
Geschosse aus schmiedb. Eisen, nicht weit bearbeitet	2	0	159	92
Drahtstifte . . . . .	113	61	43 899	51 241
Geschosse ohne Bleimäntel, weiter bearbeitet . . . . .	0	64	211	7
Schrauben, Schraubbolzen etc. . . . .	613	251	2 307	3 377
<b>Feine Eisenwaren:</b>				
Gufswaaren . . . . .	592	607	7 162	7 231
Waaren aus schmiedbarem Eisen . . . . .	1 372	1 476	15 545	17 115
Nähmaschinen ohne Gestell etc. . . . .	1 816	1 524	5 377	5 263
Fahrräder aus schmiedb. Eisen ohne Verbindung mit Antriebsmaschinen; Fahrradtheile außer Antriebsmaschinen und Theilen von solchen . . . . .	369	238	1 491	1 682
Fahrräder aus schmiedbarem Eisen in Verbindung mit Antriebsmaschinen (Motorfahrräder) . . . . .	—	4	—	15

<sup>1</sup> Ausfuhr unter „Messerwaren und Schneidwerkzeugen, feine, außer chirurg. Instrumenten“.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	I. Januar bis 30. Novbr.		I. Januar bis 30. Novbr.	
	1900	1901	1900	1901
	t	t	t	t
<b>Fortsetzung.</b>				
Messerwaaren und Schneidwerkzeuge, feine, außer chirurgischen Instrumenten . . . . .	90	85	4 959	5 612
Schreib- und Rechenmaschinen . . . . .	59	85	21	35
Gewehre für Kriegszwecke . . . . .	11	90	622	391
Jagd- und Luxusgewehre, Gewehrtheile . . . . .	154	123	108	105
Näh-, Strick-, Stopfnadeln, Nähmaschinenadeln . . . . .	11	9	1 063	1 010
Schreibfedern aus unedlen Metallen . . . . .	106	102	36	25
Uhrwerke und Uhrfournituren . . . . .	35	35	612	722
<b>Eisenwaaren im ganzen . . . . .</b>	<b>73 542</b>	<b>55 385</b>	<b>265 215</b>	<b>399 281</b>
<b>Maschinen:</b>				
Locomotiven, Locomobilen . . . . .		2 135		16 196
Motorwagen, zum Fahren auf Schienengeleisen . . . . .		69		796
" nicht zum Fahren auf Schienengeleisen: Personenwagen . . . . .	4 121		11 388	
Desgl. andere . . . . .		219		355
Dampfkessel mit Röhren . . . . .	186	113	3 263	3 095
" ohne . . . . .	459	76	1 863	2 022
Nähmaschinen mit Gestell, überwiegt. aus Gußeisen . . . . .	3 608	3 155	6 837	6 999
Desgl. überwiegend aus schmiedbarem Eisen . . . . .	30	30	—	—
<b>Andere Maschinen und Maschinentheile:</b>				
Landwirthschaftliche Maschinen . . . . .	28 464	24 364	12 336	11 128
Brauerei- und Brennereigeräthe (Maschinen) . . . . .	101	116	2 519	1 920
Müllerei-Maschinen . . . . .	1 008	619	5 600	5 435
Elektrische Maschinen . . . . .	3 853	2 085	11 784	11 541
Baumwollspinn-Maschinen . . . . .	9 865	7 471	4 486	5 343
Weberei-Maschinen . . . . .	7 487	3 535	8 068	6 363
Dampfmaschinen . . . . .	4 075	2 596	20 006	15 250
Maschinen für Holzstoff- und Papierfabrication . . . . .	349	194	5 757	4 637
Werkzeugmaschinen . . . . .	6 075	1 639	8 499	7 646
Turbinen . . . . .	257	203	1 040	1 119
Transmissionen . . . . .	265	105	1 855	1 859
Maschinen zur Bearbeitung von Wolle . . . . .	956	452	713	523
Pumpen . . . . .	1 141	605	5 000	4 960
Ventilatoren für Fabrikbetrieb . . . . .	131	81	409	280
Gebläsemaschinen . . . . .	1 167	1 150	397	400
Walzmaschinen . . . . .	901	1 533	5 770	4 037
Dampfhammer . . . . .	119	61	355	176
Maschinen zum Durchschneiden und Durchlochen von Metallen . . . . .	523	323	1 529	876
Hebemaschinen . . . . .	1 599	834	3 326	3 449
Andere Maschinen zu industriellen Zwecken . . . . .	16 087	10 829	93 082	80 014
<b>Maschinen, überwiegend aus Holz:</b>				
" " " Gußeisen . . . . .	4 419	3 218	1 443	1 061
" " " schmiedbarem Eisen . . . . .	65 214	45 135	154 597	131 572
" " " ander. unedl. Metallen . . . . .	14 504	10 146	35 401	33 487
" " " . . . . .	2 286	296	1 087	835
<b>Maschinen und Maschinentheile im ganzen . . . . .</b>	<b>92 822</b>	<b>64 620</b>	<b>215 879</b>	<b>196 493</b>
Kratzen und Kratzenbeschläge . . . . .	148	123	501	335
<b>Andere Fabricate:</b>				
Eisenbahnfahrzeuge . . . . .	547	541	12 182	13 405
Andere Wagen und Schlitzen . . . . .	257	202	470	126
Dampf-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	16	15	22	18
Segel-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	7	6	7	2
Schiffe für die Binnenschifffahrt, ausgenommen die von Holz . . . . .	45	96	96	72
<b>Zusammen, ohne Erze, doch einschl. Instrumente und Apparate . . . . .</b>	<b>1 065 802</b>	<b>483 659</b>	<b>1 668 819</b>	<b>2 361 548</b>

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Siegerer Bezirksverein des Vereins deutscher Ingenieure.

In einer Sitzung des Siegerer Bezirksvereins trug Hr. Mönker

#### über das Roheisen des Siegerlandes und seine Verarbeitung

vor.\* Wie der Vortragende ausführte, kann man mit einer gewissen Berechtigung von Siegerländer Roheisen sprechen, da von den dortigen Hütten neben den auch anderswo hergestellten Sorten mancherlei Roheisenmarken erblasen werden, die man nach ihrer chemisch-metallurgischen Zusammensetzung als „Specialmarken“ bezeichnen darf. Ihre Grundlage bilden die im Siegerlande vorkommenden Spat-, Glanz- und Brauneisensteine. Da diese Erze sich durch hohen Mangan- und geringen Phosphorgehalt auszeichnen, so zeigt auch im allgemeinen das aus ihnen erblasene Roheisen entsprechende bei der Weiterverarbeitung sehr geschätzte Eigenschaften. Im übrigen spielen auch die andern neben Mangan und Phosphor im Roheisen vorkommenden Elemente: Kohlenstoff, Kupfer, Silicium und Schwefel, abgesehen von den nur in sehr geringen Mengen auftretenden Elementen, eine Rolle bei der Klassifizierung und Beurtheilung des im Siegerland erblasenen Roheisens.

Je nach der Gattung der Erze, und je nachdem der Ofen warmen oder kalten Gang hat, fallen im Siegerlande folgende Roheisensorten:

1. Puddel Eisen. Man erblast davon eine Menge von Abarten. Je nach der Schlackenführung und dem Ofengang fällt das Puddel Eisen matt, weiß, weißstrahlend, spiegelig, hellmelirt, graumelirt, grauspiegelig. Es enthält durchschnittlich 2 bis 4 % Mangan, 0,3 bis 0,8 % Silicium, 0,2 bis 0,4 % Phosphor, 0,02 bis 0,05 % Schwefel, 0,2 bis 0,3 % Kupfer. Gegenüber dem Puddel Eisen anderer Gegenden zeichnet es sich durch einen mittleren Mangan- und Phosphorgehalt neben geringem Schwefelgehalt aus. Es wird aus Siegerländer geröstetem Spat- und Brauneisenstein, nassauischem und hessischem Brauneisenstein, Schweißschlacken und andern Zuschlägen erblasen. Das Verhältniß des Erzsatzes zu den Koks wird derartig hoch gehalten, daß keine starke Reduction des Siliciums und damit keine oder wenigstens keine allzu reichliche Graphitabscheidung eintreten kann.

2. Stahleisen. Diese Sorte bildet schon seit Jahrzehnten eine Eigenheit der Siegerländer Hochofen. Sie enthält unter (Gewahlleistung 4 bis 6 % Mangan und nicht mehr als 0,1 % Phosphor neben Spuren von Schwefel, bis 0,02 %, und 0,2 bis 0,4 % Kupfer. Kennzeichnend ist vor allem der niedrige Phosphorgehalt. Das Stahleisen wird aus Siegerländer Rost-, Glanz und Braun, selten unter Zusatz von auswärtigem phosphorfreiem Erz, erblasen. Es kann weiß, strahlend oder spiegelig fallen, je nach den Betriebsverhältnissen.

3. Spiegeleisen ist ebenfalls seit langem eine Siegerländer Eigenart. Es enthält vor allem viel Mangan neben einer geringen Beimengung (bis 0,1 %) Phosphor, und zwar wird es mit einem Mangan Gehalt von 10,12, 12,14, 14,16, 16,18, 19,21 bis zu 30 % verkauft. Früher war für die Beurtheilung lediglich das Bruchaussehen, die „Größe der Naht“, d. h. das

größere oder geringere Verhältniß der mehr strahligen zu den mehr spiegeligen Flächen auf dem frischen Bruch, maßgebend, jetzt nur die Analyse. Die Kristallbildungen gehören dem rhombischen System an. Sehr oft treten starke Graphitabscheidungen in den häufig vorkommenden Drusen ein, da sich das Eisen bei dem hohen Mangangehalt mit Kohlenstoff anreichert und diesen bei genügender Sättigung als Graphit ausscheidet. Spiegeleisen wird aus Siegerländer Rost, häufig unter Zusatz von sehr manganhaltigem phosphorfreiem Brauneisen, erblasen.

4. Bessemer Eisen soll 3 bis 5 % Mangan, höchstens 0,1 % Phosphor und mindestens 2,5 % Silicium enthalten. Es ist aus den Siegerländer phosphorfreien Erzen mit Wind von 800 bis 900° aus steinernen Winderhitzern leicht herzustellen. Infolge des hohen Siliciumgehaltes scheidet sich Graphit aus, und das Eisen wird gran, und zwar entweder feinkörnig oder grobkörnig. Maßgebend für die Beurtheilung ist auch hier die Analyse, nicht das Bruchaussehen. Erblasen wird Bessemer Eisen vorzugsweise aus Siegerländer phosphorarmen Glanz- und Brauneisenstein, manchmal unter Zusatz von etwas Rost.

5. Gießereieisen bildet keine Eigenheit des Siegerlandes; vielmehr rührt die Erzeugung dieser Sorte im Siegerland aus jüngerer Zeit her. Es soll enthalten wie die rheinisch-westfälischen, die nassauischen und die andern Marken: 2 bis 3 % Silicium, 0,4 % Phosphor und 0,02 bis 0,04 % Schwefel. Eingetheilt wird es nach Nummern, genau wie die zuvor erwähnten Marken. Die Beurtheilung nach dem Bruch ist auch hier durchaus unrichtig; nur die Analyse, und zwar vorzugsweise die des Siliciums, ist maßgebend. Je nach den Abkühlungsverhältnissen, die von der chemischen Zusammensetzung nicht beeinflusst werden, kann dasselbe Eisen fein- oder grobkörnig werden.

6. Walzengüßeisen ist insofern ein Special Eisen und eine Besonderheit des Siegerlandes, als es nur für Walzengüß verbraucht wird und einen mittleren Mangangehalt, aber geringen Phosphorgehalt besitzt. Es enthält 1,5 bis 2,5 % Silicium, 2 bis 3 % Mangan, 0,1 bis 0,15 % Phosphor. Es kann weiß, hellmelirt, graumelirt oder grau fallen. Das grane Walzengüßeisen soll jedoch möglichst wenig Graphitabscheidungen haben, soll also möglichst feinkörnig sein. Bei diesem Eisen spielt allerdings die Beurtheilung nach dem Bruchaussehen noch eine Hauptrolle, und die Erfahrungen der Walzengießerei mögen wohl auch ihre Berechtigung haben. Am meisten wird ein graues feinkörniges Eisen mit sogenannten weißen Spitzen und muldenförmiger Oberfläche geschätzt. Erblasen wird es aus Siegerländer Rost-, Braun- und Glanzeisenstein, und zwar vortheilhaft mit kaltem Wind von rund 400 bis 600°.

7. Holzkohleneisen wird in Deutschland nur noch an sehr wenigen Orten, im Siegerlande auf der Müsener Hütte, dem Köln-Müsener Bergwerksverein gehörig, erblasen. Als Breunstoff wird, wie der Name sagt, Holzkohle an Stelle von Koks genommen. Das Müsener Holzkohleneisen enthält 0,3 bis 0,5 % Mangan, 0,25 % Phosphor, 1 bis 3 % Silicium und Spuren von Schwefel und Kupfer. Es wird aus answärtigen mangan- und phosphorarmen Erzen erblasen.

8. Thomaseisen ist allerdings keine Siegerländer Eigenart und wird nur, soweit es die Wirtschaftlichkeit und die Preisverhältnisse zulassen, erblasen. Es hat dieselbe Zusammensetzung wie die lothringisch-luxemburgischen und westfälischen Marken, nämlich einen gewährleisteten Mindestgehalt an Phos-

\* „Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure“ Nr. 52 vom 28. December 1901.

phor von 1,8%, an Mangan von 2%. Es wird aus sehr phosphorhaltigen Lahn-Erzen, unter Umständen auch aus Minette, unter Zuschlag von etwas manganhaltigem Eisenstein (Rost) oder mangan- und phosphorhaltiger Schlacke (Puddel- und Martiuschlacke) dargestellt.

Hinsichtlich der Verarbeitung der angeführten Roheisensorten bemerkt der Redner, daß die Bezeichnung sich nicht immer mit dem Verwendungszweck deckt.

1. Puddelleisen wird im Puddelofen zu Lappen (Schweißeisen) verarbeitet. Für das Puddel ist bestimmend, ob das Roheisen, der „Einsatz“, „garfrischend“ oder „rohfrischend“ ist. Im allgemeinen sind die Eisensorten weiß und mattweiß, garfrischend. Zur Erzielung einer guten Lappe mischt man am besten verschiedene Sorten. Der Vortragende erwähnt, daß nicht immer das Kupfer im Eisen den sogenannten Rothbruch veranlaßt; es kann auch sogenannter Faulbruch sein, den Schlackeneinschlüsse, besonders bei Verarbeitung von rohfrischendem „scharfem“ Eisen, hervorruft.

2. Stahleisen wird zur Flaisstahl- und Flußeisenerzeugung im Siemens-Martin-Ofen verwendet, und zwar hauptsächlich außerhalb des Siegerlandes, häufig gemischt mit manganärmeren und phosphorreicher Eisensorten. Besonderer Werth wird auf kupferfreies Stahleisen gelegt, da ein höherer Kupfergehalt die Schweißbarkeit beeinträchtigt.

3. Spiegeleisen wird lediglich zur Stahlfabrication verwendet, abgesehen von verschwindend kleinen Mengen, die wohl auch in der Gießerei verarbeitet werden. Bestimmend für seine Verwendung sind der hohe Mangan- und Kohlenstoffgehalt sowie der niedrige Phosphorgehalt, durch die es kohlen- und reduzierende und entschwefelnde Eigenschaften erhält, ohne daß der erzeugte Stahl sich an Phosphor anreichert.

4. Bessemer-eisen wird zur Stahlfabrication in der sauren Bessemerbirne und im Siemens-Martin-Ofen answärts und im Siegerlande benutzt. Bestimmend für diese Sorte ist hoher Kohlenstoffgehalt neben viel Silicium und Mangan und wenig Phosphor. In Gießereien wird dieses Eisen zu solchem Guß verwendet, an den erhöhte Ansprüche in Bezug auf Festigkeit und Feuerbeständigkeit gestellt werden, z. B. zu Walzengüß.

5. Gießereieisen wird wie die andern rheinisch-westfälischen Marken als Zusatz in der Gießerei zu Bruchstein für Maschinen-, Bau- und Handelsguß benutzt. Das Eisen mit 2 bis 3% Silicium verträgt einen Schrottzusatz bis zu 50% und das höher silicierte (3 bis 5% Silicium) bis zu 75% je nach dem Verwendungszweck. Das Gießerei-Ausfall-eisen (1,5 bis 2% Silicium mit sonst gleichen Gehalten) wird zu obigen Marken zugesetzt oder mit Schrott und Bruchstein zu Herdgußplatten und dergl. verarbeitet. Das weisse oder melierte Gießereieisen wird als Zusatz zu Cylinderguß, zu Hartgußwalzen und sonstigen Hartgußstücken mit geringem Querschnitt verwendet.

6. Walzengüßeisen wird in der Walzengießerei benutzt, das weisse und hellmelierte vorzugsweise zu Hartgußwalzen, auch als Zusatz zu Roststäben und säure- und feuerbeständigem Guß, das graue (feinkörnige) zu halbharten und Weichwalzen und als wesentlichster Zusatz zum Walzengüß beim Flammofenbetrieb. Je feinkörniger das Eisen, desto glatter die Walzen und desto geringer der Verschleiß bei kalibrierten Walzen.

7. Holzkohleneisen wird da verwendet, wo ganz besondere Ansprüche an Festigkeit, Härte und Feuerbeständigkeit gestellt werden. Früher wurde es vorzugsweise zu Geschossen benutzt, jetzt im Siegerlande z. B. zum Härten von Cylindern, Walzen u. s. w.; auch für Hartguß.

8. Thomas-eisen wird nur außerhalb des Siegerlandes beim basischen Bessemerverfahren verwendet.

In der sich anschließenden Besprechung wurde die Frage aufgeworfen, aus welchem Grunde man früher das grobkörnige, englische Gießereieisen für besser gehalten habe als das rheinisch-westfälische Gießereieisen. Der Vortragende erwiderte, daß das zum Theil auf dem veralteten Gebrauch beruht habe, das Roheisen nur nach dem Korn ohne Zuhilfenahme der Analyse zu beurtheilen. Hr. Haedicke ist der Meinung, das englische Roheisen habe nur deshalb in früherer Zeit einen so erheblichen Vorsprung vor dem einheimischen gehabt, weil die deutschen Erzeuger nicht imstande gewesen seien, die Gleichmäßigkeit der Lieferung zu verbürgen.

## Verein deutscher Fabriken feuerfester Producte.

Die diesjährige Generalversammlung des Vereins soll am 25. Februar im Architektenhause zu Berlin abgehalten werden.

Die technische Tagesordnung umfaßt:

1. Bericht des Ausschusses zur Berathung von Normen für Feuerfestigkeitsbestimmungen und zur Festlegung des Begriffes „Feuerfest“.
2. Mittheilungen aus dem Vereinslaboratorium. Von E. Cramer: a) über feuerfeste Thone und Quarzite, b) über Pyrometer.
3. Die Concurrenzfähigkeit der deutschen Braunkohle und deren Producte. Von Civilingenieur Loeser.
4. Ueber krystallisirten Caolin. Von Dr. Fiebelkorn.

## American Institute of Mining Engineers.

Die von der Vereinigung veranstaltete gemeinsame Fahrt nach Mexico

darf auch als ein Glied in den panamerikanischen Bestrebungen angesehen werden, welche zielbewußt in den Vereinigten Staaten sich geltend machen. Die Fahrt und die innige Berührung, in welche die amerikanischen Bergwerksingenieure mit den mexicanischen Behörden und Industriellen gekommen sind, werden als von weitgehendem und wohlthätigem Einfluß auf die Beziehungen beider Länder bezeichnet. Es kann auch keinem Zweifel unterliegen, daß durch den Besuch und durch die Veröffentlichung der Beiträge über die mexicanischen Mineralschätze, deren Kenntniß wesentlich in Amerika verbreitet worden ist, zu dem großen amerikanischen Capital, das in Mexico bereits angelegt ist, weitere Summen nach dorthin fließen werden; erleichtert wird dies durch ein gutes Bergwerkgesetz in Mexico. Auch glaubt man, daß der amerikanische Maschinenbau aus der Fahrt Vermehrung der Arbeit ziehen wird.

Die Fahrt dauerte ziemlich genau einen Monat; am 1. November verließen die zwei Sonderzüge New York und am 1. December liefen sie in der pennsylvanischen Station in Jersey City wieder ein. Die Reise ging über Chicago nach El Paso, wo sie am 5. November eintrafen und von einer Abordnung der im Staate Colorado ansässigen Mitglieder des Instituts empfangen wurden. In Albuquerque nahm man noch die californischen Mitglieder auf. Da Zollschwierigkeiten an der mexicanischen Grenze nicht erhoben wurden, so traf man fahrplanmäßig mit der Mexican Central Railway in Chihuahua ein und wurde dort vom Gouverneur Ahumada mit einer herzlichsten Begrüßungsrede empfangen; Präsident Olcott, der das Institut repräsentirte, antwortete in Spanisch. Am 6. November wurden die berühmten Manganerzgruben der El Descubridora Mining Company besichtigt, Nach-

mittags fand Stiergefecht und Abends großer Ball statt. Von Chihuahua ging dann die Reise weiter nach Parral, wo man die dortigen, verhältnismäßig neuen, aber schnell berühmt gewordenen Gruben von Santa Barbara und Minas Nuevas in Augenschein nahm; von hier fuhr man dann über Zacatecas weiter nach Mexico, wo wiederum ein offizieller Empfang stattfand, diesmal durch den Minister des Innern und die Stadtbehörden. In der Stadt Mexico hielt alsdann das Institut seine Sitzungen ab, außerdem wurden Ausflüge in die Umgebung der Stadt gemacht. Die Vorträge waren im wesentlichen Beschreibung der mexicanischen mineralischen Vorkommen und Bergwerksunternehmungen. Der größte Theil dieser Vorträge befindet sich in einer besonderen Ansage, welche



Abbildung 1. Lage von Monterey.

das „Engineering and Mining Journal“ am 30. November veranlaßt hat.

Von Mexico ging die Reise weiter nach Pachuca, wo wiederum Empfang durch den Gouverneur Rodrigues war, von hier wurde ein Anflug nach dem Real del Monte gemacht. Dann ging die Reise über Guadalajara, Barrauca de Oblatos, Guanajuato nach Aguas Calientes, dem Mittelpunkt, nach welchem die Erze der Bergwerksdistricte der Umgebung in die dortigen Schmelzen geschickt werden; alsdann ging die Reise über San Luis Potosi wiederum zurück. Dort wie überall in den genannten Städten wiederholten sich die Feierlichkeiten, so daß die Reise sich zu einer wahren Festfahrt gestaltete.

#### Stahlwerke in Monterey.

Von besonderem Interesse für die Eisenhüttenleute war der Besuch der großen Stahlwerke, welche gegenwärtig in Monterey (siehe Abbildung 1 und 2) erbaut werden. Wir folgen im Nachstehenden einer

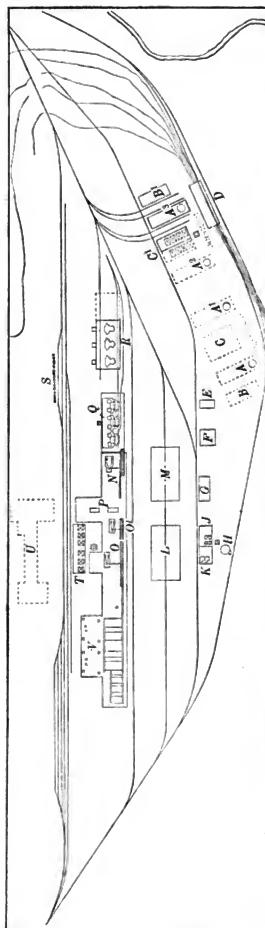


Abbildung 2. Lageplan der Stahlwerke in Monterey.

A, A', A'', A''' Hochöfen. B, B' Gießmaschinen. C, C' Kessel. D Vorrathshaus. E Metallflaß. F Lager und Verladerraum. G Schmiedeschuppen. H Oelhaus. I Vorwerk. J Kessel. K Elektrische Centrale. L Maschinenstuppen. M Oelwerk. N Blockwerk. O Generatoren. P Wärmefloß. Q Durchschlaggruben. R Blockwerk. S Kessel. T Kessel. U Blockwerk. V Blockwerk. W Blockwerk. X Blockwerk. Y Blockwerk. Z Blockwerk.

Beschreibung, welche William White in Pittsburg in „Iron Age“ vom 12. December 1901 giebt.

Im Mai 1900 bildete sich die Compañia Fundidora de Hierro y Acero de Monterey mit einem Aktienkapital von 10 Millionen Dollar; man wählte Monterey aus dem Grunde, weil ein Kreis, den man von diesem Orte aus mit der Entfernung von Monterey nach Laredo beschreiben würde, alle bekannten Lager, sowohl von Eisenerz von Bessemer-Beschaffenheit, als auch den größeren Theil der zugänglichen Kohle enthält; gleichzeitig hat auch Monterey ausgezeichnete Eisenbahnverbindungen mit allen Linien der Republik, sowie mit dem Golf von Mexico.

Die Erze haben folgende Analysen:

	Piedra Iman	Anillo de Hierro	Cinco de Mayo	Monclova	
	Magnet- eisen	Hämatit	braun Hämatit	Nr. 1	Nr. 2
Kieselsäure . .	5,41	2,42	2,90	2,51	3,85
Thonerde . . .	1,03	—,79	1,12	1,51	1,04
Eisenoxyd . . .	—	96,22	78,86	95,05	93,42
Eisenoxydoxydul	90,83	—	—	—	—
Kalk . . . . .	1,93	—,10	4,25	—,28	—,85
Magnesia . . .	—,42	Spur	1,60	—,12	—,05
Mangansuper- oxyd . . . . .	—,25	—,37	4,51	—,43	—,27
Schwefelsäure .	Spur	nichts	Spur	Spur	—,47
Phosphorsäure .	—,130	—,101	—,051	—,101	—,050
Kupfer . . . . .	nichts	nichts	Spur	—	—
metall. Eisen .	65,78	67,35	52,02	66,53	63,39
Phosphor . . .	—,056	—,044	—,022	—,044	—,022

Die wichtigsten Eisenerzgruben befinden sich am Carrizalberg an der Mexican National Railroad und in Monclova an der Mexican International Railroad, jedoch dürften die beiden Gruben des ersten Vorkommens Piedra Iman und Anillo de Hierro für die gegenwärtigen Bedürfnisse ganz ausreichen; sie werden auf eine Entfernung von fünf Meilen mit Bleichert-

schen Drahtseilbahnen nach der Station Golondrina gebracht. Das Ausbeisende der Grube Piedra Iman misst 79 × 300 Fufs, während das Anstehen bei Anillo de Hierro 120 Fufs breit ist. Die zwei Drahtseilbahnen sind auf eine tägliche Förderung von 1000 tons eingerichtet.

An Kohlenfeldern besitzt die Gesellschaft 30 000 Acres bei Laredo; die Kohle ist gut kokbar und haben Kohlen und Koks folgende Zusammensetzung:

	Kohle	Koks
Wasser . . . . .	2,00	—
flücht. Bestandtheile .	20,50	1,40
fester Kohlenstoff . .	67,70	87,30
Asche . . . . .	9,80	11,30
	100,00	100,00

Kalksteine und 40 bis 55%ige Manganerze kommen ebenfalls ganz in der Nähe vor.

Die Stahlwerksanlage in Monterey ist von der American Bridge Company zum größten Theil in Fachwerksconstruction ausgeführt; sie umfaßt einen Hochofen von 18 × 80 Fufs mit vier Winderhitzern von Massick & Crooke. Die Tageserzeugung soll 350 tons sein. Das Stahlwerk besteht zunächst aus drei 35-t-Martinöfen, weiterer Raum für zwei 50-t-Öfen ist vorgesehen; im Stahlwerk befindet sich weiter ein elektrischer 50-t-Laufkran und eine elektrische Chargiermaschine, sowie ferner drei Tiefofen, welche für je 12 Blöcke eingerichtet sind. Die Walzwerkshalle ist mit einem Blockbau von 40" Durchmesser und 103" Länge mit Reversiermaschine angeschlossen.

Man will die Jahres-Production wie folgt vertheilen:

	tons
Schienen . . . . .	40 000
Träger und Formeisen .	40 000
Knüppel und Stabeisen .	10 000
Roheisen . . . . .	30 000
Gfnsstücke . . . . .	8 000
Zusammen . . . . .	128 000

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Englische Kohlen-Commission.

Der Einführung der Kohlen-Ausfuhr-Abgabe ist wohl der Umstand zuzuschreiben, daß eine besondere Commission eingesetzt wurde, welcher die Aufgabe zugefallen ist, die gesammten Kohlenbergbauverhältnisse Großbritanniens einem genauen Studium zu unterwerfen. Die Commission, deren Vorsitzender das Parlamentsmitglied W. L. Jackson, Director der Great Northern Railway Co., ist, besteht aus fünf Zechenbesitzern, zwei Eisenbahndirectoren, zwei Kohlenexporteuren, zwei Grubenagente, drei Professoren und zwei staatlichen Bergbau-Aufsichtsbeamten. Die Aufgaben der Commission sind wie folgt festgelegt worden: den Umfang der im Vereinigten Königreich vorhandenen gewinnbaren Kohlenmengen zu untersuchen; den Zeitpunkt der voraussichtlichen Erschöpfung der Kohlenfelder festzustellen unter Berücksichtigung etwa möglicher Ersparnisse im Gebrauch durch Verwendung anderer Brennstoffe und Anwendung anderer Kraftquellen; den Einfluß der Kohlenausfuhr auf die inländische Versorgung zu untersuchen, sowie die Zeit zu bestimmen, für welche diese Versorgung, namentlich in werthvolleren Kohlenarten, für die britischen Verbraucher einschließlich der Königlichen Marine zu

einem der allgemeinen Wohlfahrt nicht schädlichen Preise voraussichtlich möglich sein wird; die Möglichkeit einer Reduction der Kosten durch billigere Transport Gelegenheit oder durch Vermeidung unnötigen Abfalls bei der Gewinnung infolge Anwendung besserer Arbeitsmethoden und Arbeitsmittel oder durch Abänderung der Gesetzgebung über Mineralienbeilehung zu erwägen, und endlich zu untersuchen, ob die englische Bergbaubindustrie unter den gegenwärtigen Bedingungen ihre Wettbewerbskraft gegenüber den Kohlenfeldern anderer Länder behaupten kann.

Die letzte Commission ähnlicher Art wurde im Jahre 1866 unter dem Vorsitz des Herzogs von Argyll eingesetzt; ihre einzige Aufgabe war, die vorhandenen Kohlenvorkommen auf die Mengen gewinnbarer Kohlen abzuschätzen, sowie auch über Vermeidung unnötiger Verluste beim Bergbau zu berichten.

(Nach „Iron and Coal Trades Review“ vom 3. Januar 1902.)

### Die Erhöhung der Ladefähigkeit der offenen Güterwagen

und gleichzeitig auch die Einrichtung derselben zur Selbstentladung sind häufig der Gegenstand von Mittheilungen in dieser Zeitschrift und auch von Ver-



handlungen im Verein deutscher Eisenhüttenleute gewesen.\* Auch der Verein für die bergbaulichen Interessen im Oberbergamtsbezirk Dortmund hat sich am 18. Juli d. J. eingehend mit dieser Frage beschäftigt.\*\* Leider hat man bei uns bisher nur wenig von Fortschritten auf diesem für den Massenverkehr so außerordentlich wichtigen Gebiet gehört; dagegen scheint man in England namentlich zu der Einsicht gekommen zu sein, daß, um den internationalen Wettbewerb weiter zu ermöglichen, die Einführung größerer Güterwagen erforderlich ist, wenigstens wird dies von der North Eastern Railroad jetzt berichtet.\*\*\* George Gibb, der Leiter der genannten Gesellschaft, ist in Amerika gewesen und war das Ergebnis seiner dortigen Studien der Entschluß, 32-tons-Wagen bei seiner Gesellschaft einzuführen. Die North Eastern Railroad hatte im Jahre 1900 eine Mineralbewegung von nicht weniger als 40,5 Millionen tons, davon Kohle und Koks 33 316 191 tons, Kalk und Kalkstein 2 213 779 tons, Eisenerz 5 019 268 tons, die Verhältnisse für Einführung größerer Wagen liegen hier also besonders günstig. Die von der Eisenbahngesellschaft kürzlich bestellten Wagen (hopper trucks) haben die folgenden Lade- und Maßverhältnisse:

Tragfähigkeit . . . . .	32 t
Länge von Buffer zu Buffer . . . . .	12,14 m
Weite . . . . .	2,43 „
Höhe von der Schiene bis zur Scheitelhöhe . . . . .	2,75 „
Taragewicht . . . . .	13 t
Ladegewicht in Procent des Gesamtgewichtes . . . . .	71 %
Taragewicht in Procent des Gesamtgewichtes . . . . .	28,9 „
Taragewicht in Procent des Ladegewichtes . . . . .	40,6 „

Ein Vergleich zwischen einem Zuge aus 20 Stück 32-t-Wagen und 64 Stück 10-t-Wagen stellt sich folgendermaßen:

	20 32-t- Wagen	64 10-t- Wagen	Unterschied zu Gunsten der 32-t-Wagen
Tragfähigkeit . . . . .	640 t	640 t	—
Taragewicht . . . . .	260 „	403,4 „	— 143,4 t = 36 %
Gesamtgewicht . . . . .	900 „	1046,4 „	— 146,4 „ = 14 „
Ladegewicht in Procent des Gesamtgewichtes . . . . .	71,1 %	61,2 %	+ 9,9 % = 14 „
Taragewicht in Procent des Gesamtgewichtes . . . . .	28,9 „	38,8 „	— 9,9 „ = 25 „
Taragewicht in Proc. des Ladegewichtes . . . . .	40,6 „	63,4 „	— 22,8 „ = 36 „
Länge . . . . .	242,82 m	349,47 m	— 106,65 m = 30 „

#### Ueber Versuche mit Acetylen-Beleuchtung in Bergwerken

berichtete Bergakademie-Professor G. Franke zu Berlin im vor. Jahre in einer Sitzung der Stein- und Kohlenfall-Commission† und kam dabei zu folgenden Ergebnissen: „Schon jetzt leistet die Acetylenflamme in offenen oder geschlossenen Handlampen auf zahlreichen schlag-

wetterfreien, vornehmlich auf mächtigen Lagerstätten bauenden Gruben des In- und Auslandes vermöge ihrer außerordentlichen Leuchtkraft und ihres günstigen Verhaltens in matten und in stark bewegten Wittern ausgezeichnete Dienste in der Hand von Betriebsbeamten und Aufsehern. Ferner haben die in neuester Zeit angestellten Versuche mit einer Acetylen-Hängelampe zu Schachtrevisionen zwecken und mit einer größeren, für stationäre Beleuchtung hoher Pfeiler bestimmten Scheinwerfer-Abbaulampe, die auf die Sohle oder eine Unterlage gesetzt wird, zu sehr beachtenswerthen Ergebnissen geführt, die wohl geeignet sind, weitere Bestrebungen nach dieser Richtung anzuregen.

Das nächstliegende unschwer erreichbare Ziel dürfte sein, weniger große und schwere, bequem tragbare Abbaulampen mit Scheinwerfer herzustellen, welche, wie die auf manchen oberbayerischen Gruben benutzten elektrischen Hogenlampen oder Glühlichtkronen, sich in hohen Pfeilern beliebig hochziehen oder senken ließen und für deren vorschriftsmäßige Wartung während ihrer Benutzung die jeweiligen Ortsältesten oder Kameralchaftsführer verantwortlich zu machen wären.

Im übrigen werden die Acetylenlampen vor allem dahin verbessert werden müssen, daßs das in ihnen entwickelte Gas von schädlichen Beimengungen möglichst gereinigt aus dem Brenner trete und daßs die Brenndauer verlängert werde. Außerdem müssen die Handlampen stärker und widerstandsfähiger gebaut sein, um auch eine rauhere Behandlung vertragen zu können. Die damit wahrscheinlich verbundene Gewichtsvermehrung würde bei dem verhältnismäßig geringen Eigengewicht der bisherigen Handlampen nichts auf sich haben.\*

Für unsere Bergarbeiter eignen sich diese Lampen nach übereinstimmenden Zeugnissen aus verschiedenen Bergwerksbezirken jedenfalls nicht, und es erscheint fraglich, ob man überhaupt in absehbarer Zeit zu Acetylenlampen gelangen wird, die jedem Bergmann auf schlagwetterfreien Gruben unbedenklich in die Hand gegeben werden dürfen. Hoffen wir, daßs es den vereinten Bemühungen von Lampenfabriken und Zeichenverwaltungen, die bereit sind, weitere Versuche anzustellen und zielbewußt durchzuführen, doch noch gelingen werde, die entgegenstehenden nicht unbedeutlichen Schwierigkeiten zu überwinden. Die Bestrebungen, eine branchenbare Sicherheitslampe für Schlagwettergruben herzustellen, sind wegen gewisser Eigenschaften der Acetylenflamme bisher leider ohne Erfolg gewesen. Ein solcher ist auch kaum noch zu erwarten, so daßs die Anwendung des Acetylenlichts allem Anscheine nach auf schlagwetterfreie Gruben wird beschränkt bleiben müssen.†

#### Gewinnung und Verwerthung des in den Cupol-ofenschlacken der Gießereien in Form von Kugeln und dergl. eingeschlossenen Eisens.

Unter obiger Ueberschrift wurde in Nr. 22 des vorigen Jahrgangs von „Stahl und Eisen“ ein Referat veröffentlicht, welches wohl geeignet ist, berechtigtes Interesse zu erwecken. Da es sich in diesem Artikel um ein amerikanisches Fabricat handelt, dürfte es angezeigt sein, auf Apparate aufmerksam zu machen, welche bei uns in Deutschland die gleiche Arbeit in einfacherer und billigerer Weise verrichten. Es sind dieses die patentamtlich geschützten sogen. „Eisensammler“ von Oscar Meyer in Göppingen i. W.

\* Eine Acetylen-Steigerlaterne der Fabrik Velo wiegt ungefüllt rund 700 g. Eine Oberschlesische Steigerlampe aus Messingblech 800 g. Eine gewöhnliche eiserne Harzer Froschlampe 810 g.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1900 Nr. 1, S. 6.

\*\* Vergl. „Glückauf“ 1901 Nr. 48.

\*\*\* Vergl. „Iron and Coal Trades Review“ vom 20. December 1901 S. 1515.

† Vergl.: Die Verhandlungen und Untersuchungen der Preussischen Stein- und Kohlenfall-Commission, I. Heft, Berlin 1901, bei Wilm. Ernst & Sohn.

Diese Eisensammler werden in vier verschiedenen Ausführungen geliefert: 1. in Verbindung mit einer Gufspatztrommel, 2. in Form einer Kugelmühle, 3. in Form eines Pochwerkes, und 4. in Verbindung mit einem Walz- oder Brech- (Quetsch-) Werk. Bei allen vier Ausführungen ist der Vorgang im Princip gleich und zwar wie folgt: die Schlacken werden je nach Art des Apparates mehr oder weniger zerkleinert, das Schlackenklein mit dem Eisen wird über eine neben oder unter dem Apparat angeordnete Magnetwalze (mit natürlichem oder elektrisch hervorgerufenem Magnetismus) geleitet, die Schlacken- und Sandtheile fallen, weil nicht anziehbar, direct von der Walze in einen vor der Walze befindlichen Behälter, während das Eisen an der Walze hängen bleibt und auf der

schaftliche Berathung bei Einrichtung, Leitung und Ueberwachung von Bergbaubetrieben, sowie Aufstellung von Betriebsplänen n. s. w. Ferner in speziellen Fällen vorläufige Beurtheilung von Bergwerksofferten und von Gutachten und eventuell auch Vornahme von Begutachtungen auf Grund eigener örtlicher Besichtigung. — Statutengemäß wird die Thätigkeit der Centrale auf Berathung und Beistand bei bergmännischen Unternehmungen, sowie wissenschaftliche Bearbeitung des gesammten Bergwesens beschränkt sein; ausgeschlossen ist jede directe oder indirecte commercielle Betheiligung an Bergbau- oder sonstigen industriellen Unternehmungen und damit auch selbstverständlich irgendwelche Beschäftigung mit Handel oder Speculation. — Als Geschäftsführer sind die Herren Bergwerksdirector

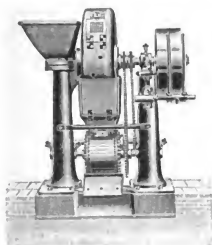


Abbildung 1. Eisensammler.

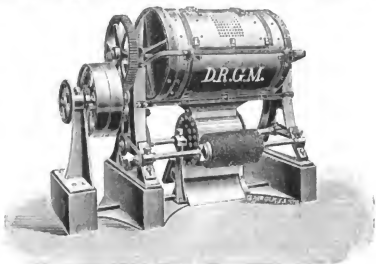


Abbildung 2. Eisensammler.

Rückseite durch eine Blechplatte und eine Bürste in einen Kasten abgestreift wird. Aber nicht nur das Eisen aus den Schlacken kann man mittels dieser Apparate zurückerhalten, sondern hauptsächlich das sogenannte Spritzeisen, welches beim Eisenabfassen, beim Transport und beim Gießen der Formen verloren geht und mit dem alten Sand n. s. w. auf den Schnthäufen geworfen wird. Ferner läßt sich auch noch das beim Putzen, Abmeißeln der Trichter, Graten n. s. w. der Gufstücke verloren gehende Eisen auf diese Weise wiedergewinnen. Man hat ermittelt, daß ein Drittel vom Gesamtisenverlust beim Umschmelzen (fälschlich Abbrand genannt) mit einem solchen Apparat erspart werden kann. Ausführung I bietet noch den Vortheil, daß gleichzeitig mit dem Putzen der Gufstücke die Aussortierung des Eisens erfolgt.

#### Centrale für Bergwesen, G. m. b. H.

Eine größere Anzahl angesehener Maschinen-Fabriken, im Bergbau und Hüttenwesen interessirter Unternehmer und Banken hat diese Gesellschaft mit dem Sitz in Frankfurt a. M. gebildet, deren Hauptzweck auf Regelung der Berichterstattung und Begutachtung auf bergmännischem Gebiet gerichtet ist. Unter den Punkten des Arbeitsplanes heben wir die folgenden hervor: Empfehlung und Vermittlung der Anstellung von Begutachtern und Ertheilung von Instructionen an dieselben, Uebernahme aller Arten bergmännischer Untersuchungen und Aufschlußarbeiten, Berathung in Muthungs- und Verleihungsangelegenheiten, Vorbereitung und Ausrüstung von Expeditionen zur Untersuchung ganzer Districte, technische und wirth-

schafliche Berathung bei Einrichtung, Leitung und Ueberwachung von Bergbaubetrieben, sowie Aufstellung von Betriebsplänen n. s. w. Ferner in speziellen Fällen vorläufige Beurtheilung von Bergwerksofferten und von Gutachten und eventuell auch Vornahme von Begutachtungen auf Grund eigener örtlicher Besichtigung. — Statutengemäß wird die Thätigkeit der Centrale auf Berathung und Beistand bei bergmännischen Unternehmungen, sowie wissenschaftliche Bearbeitung des gesammten Bergwesens beschränkt sein; ausgeschlossen ist jede directe oder indirecte commercielle Betheiligung an Bergbau- oder sonstigen industriellen Unternehmungen und damit auch selbstverständlich irgendwelche Beschäftigung mit Handel oder Speculation. — Als Geschäftsführer sind die Herren Bergwerksdirector

#### Eisenerzeugung vor 3000 Jahren.

Bei den Ausgrabungen in Tel el Hesj in Südpalästina sind Funde gemacht worden, die — wie eine Notiz in Nr. 51 des „Anzeigers für Industrie und Technik“, Frankfurt a. Main, besagt — darauf hindeuten sollen, daß der Vortheil der Wiederhitzung bei der Eisendarstellung schon etwa 1400 Jahre v. Chr. Geb. im Orient bekannt gewesen ist. Die Nachforschungen an der bezeichneten Stätte haben die Ueberbleibsel von acht Städten zu Tage gefördert, die in der Zeit von 1500 bis 500 v. Chr. aufeinander gefolgt sein müssen. Der wichtigste Fund, der dabei gemacht wurde, war eine keilförmige Tafel, die erste Urkunde des präisraelitischen Kanaan, die der Boden von Palästina bisher geliefert hat. Von großem Interesse war aber auch die Entdeckung eines Schmelzofens zur Eisenbereitung, der nach Angabe des Archäologen eine Vorrichtung besaß, um die Außenluft vor ihrer Einführung in den Ofen zu erwärmen.

## Bücherschau.

Zur Besprechung sind eingegangen:

*Die Gasmaschinen.* Berechnung, Untersuchung und Ausführung der mit gasförmigen und flüssigen Brennstoffen betriebenen Explosions- und Verbrennungskraftmaschinen von Albrecht von Ihering, Kaiserl. Regierungsrath, Mitglied des Kaiserl. Patentamtes. Mit 228 Figuren im Text. Zugleich zweite, völlig umgearbeitete Auflage der deutschen Ausgabe des Werkes „Die Gasmaschinen“ von Gustav Chauveau. Leipzig, Wilhelm Engelmann. Preis 16 M., geb. 17 M.

*Die Gaserzeuger und Gasfeuerungen* von Ernst Schmatolla, dipl. Hütten-Ingenieur, Constructeur für Feuerungsanlagen. Mit 66 Abbildungen. Hannover, Gebrüder Jänecke. Preis 3 M.

*Taschenbuch für Berg- und Hüttenleute im Bezirk des Königl. Oberbergamts Breslau.* Kattowitz, G. Sivinna.

*Die Metalle.* 29. Bändchen der Sammlung „Aus Natur und Geisteswelt“. Von Prof. Dr. Karl Scheid. Mit 16 Abbildungen. Leipzig, B. G. Teubner. Preis geh. 1 M., geb. 1,25 M.

*Entwicklung und Aemendung der Dampfüberhitzung.* Mit Berücksichtigung der Absichten auf deren Einführung in den Bergwerksbetrieben, zusammengestellt von Ingenieur

Stach, Lehrer der Bergschule in Bochum. Gelsenkirchen, Carl Bertenburg.

*Hygiene der Arbeit in comprimirter Luft.* Von Dr. Philipp Silberstern, K. K. Polizeiarzt in Wien. Mit 6 Abbildungen im Text. Jena, Gustav Fischer. Preis 1,20 M.

*Untersuchung des Grissonnetriebes* von E. Roser, Maschineninspector am Ingenieurlaboratorium der Königl. Technischen Hochschule in Stuttgart. Mit 53 Abbildungen. (Dissertation zur Erlangung der Würde eines Doctor-Ingenieurs.) Stuttgart, Arnold Bergsträsser, Verlagsbuchhandlung A. Kröner. Preis 3 M.

*Der Holländer.* Eine kritische Betrachtung seiner Arbeitsweise mit Bezug auf die Einzelabmessungen seiner Theile und die verarbeiteten Fasern. Von dipl. Ingenieur Alfred Haufener, o. ö. Professor der mechan. Technologie an der k. k. Deutschen Technischen Hochschule Brunn. Mit 38 Abbildungen. Stuttgart, Arnold Bergsträsser, Verlagsbuchhandlung A. Kröner. Preis 4 M.

*Galileo Ferraris. Wissenschaftliche Grundlagen der Elektrotechnik.* Nach den Vorlesungen über Elektrotechnik, gehalten in dem R. Museo Industriale in Turin. Deutsch herausgegeben von Dr. Leo Finzi. Leipzig, B. G. Teubner. Preis 12 M.

## Vierteljahrs-Marktberichte.

(October, November, December 1901.)

### I. Rheinland-Westfalen.

Die in unserem vorigen Bericht geschilderte Unsicherheit in der allgemeinen Lage dauerte auch im größten Theil des verflossenen Vierteljahrs an. Da jedoch neue geschäftliche Zusammenbrüche nicht vorkamen, da ferner die Abwicklung der unendlich vielen schwebenden Verpflichtungen weitere erhebliche Fortschritte machte und auch die Zwangsverkäufe größtentheils der Vergangenheit angehörten, so trat im letzten Drittel des genannten Zeitraums eine größere Beruhigung in der Stimmung ein, die nicht ohne günstigen Einfluß blieb und sich in einer bemerkbaren Steigerung der Nachfrage ausdrückte. Wesentlich neue Betriebs Einschränkungen wurden deshalb vermieden. Zugleich wurden die Unterbietungen aus Zwischenhänden seltener. Es gelang auch, ablaufende wichtige Verträge zu verlängern und neue anzubahnen, und da eine Reihe von größeren Werken Fühlung miteinander nahmen, um die Inlandspreise zu bessern und unnötigen Preisschillerungen bei der Ausfuhr entgegen zu wirken, so kehrte in den letzten Wochen etwas mehr Vertrauen wieder ein; es kamen zahlreiche Käufer an den

Markt, und es konnten etwas bessere Preise erzielt werden. Wenn auch noch viel dazu gehört, ehe der Punkt erreicht wird, wo die Verkaufspreise die Selbstkosten wieder decken und die Verluste verschwinden, so scheint man doch im allgemeinen wieder besseren Muth zu fassen.

Entsprechend der ungenügenden Beschäftigung in den Kohlen- und Koks verbranchenden Industrien war auch auf dem Kohlen- und Koksmarkte die Lage unbefriedigend. Der Absatz war ungenügend und blieb weit hinter der Leistungsfähigkeit der Zechen zurück. Das Kohlensyndicat sah sich genöthigt, für das letzte Vierteljahr die Einschränkung auf 20% zu erhöhen, während für Koks die schon sehr erhebliche von 33% bestehen bleiben mußten.

Wenn diese bedeutenden Einschränkungen nicht voll ausgenutzt zu werden brachten, so ist dies lediglich dem Einflusse der Jahreszeit zuzuschreiben, welche immerhin einige Belebung im Versande der Handbrennkohlen und Brechkoks mit sich bringt. Während aber in früheren Jahren infolge dieses Einflusses die Zechen Uebersichten verfahren mußten, um den Mehrbedarf

des Winters zu decken, waren sie diesmal genöthigt, noch Feierschichten einzulegen.

Arbeiterentlassungen in größerem Umfange fanden nicht statt; einzelne Verwaltungen gingen nur dazu über, die durch Abkehr entstandenen Lücken nicht wieder zu ergänzen.

Eine Aenderung der Preise erfolgte nicht, da diese durch Verträge festgelegt sind.

Im Eisensteingeschäft hat sich gegen das Vorquartal eine erhebliche Aenderung nicht bemerkbar gemacht. Die Förderung der sassanischen und siegerländischen Gruben richtete sich nach dem Bedarf, und wurden dementsprechend auch die geförderten Mengen Eisenstein regelmäßig abgenommen, ohne dafs namhafte Vorräthe sich auf den Gruben ansammelten.

Eine wesentliche Aenderung in der Lage des Roheisenmarktes hat sich noch nicht vollzogen. Abgesehen von einigen kleineren Verkäufen im Inland und theilweise größeren nach dem Ausland wurden nennenswerthe Mengen für die diesjährige Ablieferung noch nicht abgeschlossen. Allmählich neigen sich jedoch die alten Abschlässe ihrem Ende zu, und es dürfte alsdann ein wenn auch enger begrenzter Bedarf wieder hervortreten.

Die Lage des Stabeisenmarktes war zu Anfang des Vierteljahres so trostlos wie je zuvor. Sowohl in Schwefelisen als in Flusseisen nahm das Unterbieten kein Ende.

Die bloße Kunde davon, dafs kürzlich wenigstens ein Minimalpreis vereinbart sei, hat sofort einen frischen Zug in das Geschäft gebracht und die Nachfrage, welche bis dahin sich nicht bis über das Allernothwendigste hinaus zu gehen getraute, ersichtlich angeregt und erweitert.

Der Drahtmarkt stand im October und November unter dem Zeichen der Auflösung des Walzdrahtsyndicats, dessen Vertrag mit dem verfloßenen Jahr zu Ende gieng. Eine Erneuerung desselben war Anfangs December noch so zweifelhaft, dafs kaum damit gerechnet werden konnte. Erfreulicherweise gelang es den vereinten Anstrengungen in letzter Stunde, auf wesentlich breiterer Grundlage die Neubildung eines Syndicats zum Abschlufs zu bringen, das nicht nur die süddeutsche und die oberschlesische Gruppe einschließt, sondern auch die gesammte Walzdrahtausfuhr. Nun fehlt nur noch die Vervollständigung durch Angliederung eines Syndicats für gezogenen Draht.

Die Marktlage war während des ganzen Vierteljahres nicht befriedigend. Im Inland stockte der Absatz bei weichen Preisen, und der Auslandsmarkt wurde ebenfalls heftig bestritten.

Das Geschäft in Grobblechen lag im ganzen ungünstig. Nach wie vor stockte der Absatz, und wenn schon vorher die Abfragen in Kessel- und Constructionsmaterial verhältnismäfsig gering waren, so liefen sie nun auch in Bezug auf Schiffbaumaterial nach.

Zu Ende des Vierteljahres aber griff eine zuversichtlichere Stimmung Platz. Die Nachfrage wurde lebhafter, und es trat in verstärktem Mafse die Neigung hervor, die bestehenden niedrigen Preise zu Abschlüssen auf Zeit zu benützen.

Auch in Bezug auf das Ausfuhrgeschäft bahnte sich eine günstigere Wendung an, insofern, als die Bestrebungen zur Bildung eines Grobblech-Ausfuhrverbandes mit größerer Entschiedenheit als bisher aufgenommen wurden, die unter den beteiligten Werken zunächst zu einer Verständigung über einen Mindestpreis führten.

Die Beschäftigung auf dem Feinblechmarkt besserte sich fühlbar, und zur Zeit wird im allgemeinen auf etwas bessere Preise gehalten, die freilich immer noch verlustbringend sind.

Die an Eisenbahnmateriale in regelmäfsiger Weise eingehenden Staatsaufträge verschafften den

Werken hinreichend Beschäftigung. Allerdings blieb dieselbe in Bandagen und Rädermaterial hinter dem gewünschten Mafse noch weit zurück und es war nur möglich, hierin Aufträge zu den sehr niedrigen und unter Selbstkosten bleibenden Preisen der nicht unter Verband stehenden Werke hereinzubringen. Eine inzwischen eingetretene bessere Verständigung unter den in Betracht kommenden Werken läfst hoffen, dafs diese Mißstände für die Folge nicht mehr zu Tage treten werden.

Für die Privatunternehmungen blieb angesichts der nicht regen Baulust das Geschäft ein äufserst flaches, und die wenigen belanglosen Aufträge konnten nur zu verlustbringenden Preisen übernommen werden. Die Eisengießereien und Maschinenfabriken waren verschiedenartig beschäftigt.

Auf dem Röhrenmarkt änderte sich wenig. Die Preise blieben nach wie vor gedrückt; doch hofft man auf vermehrten Rohbedarf zum Frühjahr, zu welcher Zeit namentlich auch große Auslandsobjecte auf dem Markt erscheinen werden. Erfrenlich war die Verlängerung des Syndicats für Gasröhren- und Siederöhren auf die Zeit von 1½ Jahren.

Auf eine Notirung der Preise muß es diesmal verzichtet werden, weil sie in den beiden ersten Monaten des Berichts-Vierteljahrs rein nominell waren.

Dr. Beumer.

## II. Oberschlesien.

Allgemeine Lage. Die Verhältnisse auf dem oberschlesischen Eisen- und Stahlmarkt haben im Berichtsquartal eine Besserung leider nicht erfahren. Wenn man auch in einzelnen Betriebszweigen zu einem Stillstande in der rückläufigen Preisbewegung gelangt ist und in anderen, z. B. in der Drahtfabrication, sogar zufriedenstellende Ergebnisse aufweisen kann, so haben doch wieder andere wichtige Zweige des Eisen- und Stahlgewerbes, insbesondere das Stabeisengeschäft, eine weitere Verschlechterung ihrer Lage sowohl bezüglich des Absatzes, als auch der Preisgestaltung erleiden müssen. Die Folge davon war, dafs mit weiteren Arbeiterentlassungen vorgegangen wurde, Lohnreduktionen vorgenommen und Feierschichten eingelegt werden mußten. Die wirtschaftlichen Verhältnisse der Arbeiterbevölkerung Oberschlesiens liegen zur Zeit so ungünstig, dafs ein ernstlicher Nothstand zu befürchten ist, wenn nicht eine baldige, durchgreifende Besserung des Beschäftigungsgrades stattfindet. In erster Reihe müßte durch eine schnellige, in ausreichendem Mafse zu erfolgende Vergütung von Lieferungen seitens der größten Arbeitgeber, der Staatseisenbahn sowie der Marine, helfend eingegriffen werden. Der Arbeitstand gestaltete sich um so ungünstiger, je mehr die Jahreswende heranrückte, weil die Händler der Inventuren wegen mit neuen Specificationen zurückhielten und theilweise bereits gegebene Aufträge wieder zurückzogen. Das auf speculative Machenschaften zurückzuführende Anziehen der Altmaterialepreise nm die Mitte der Berichtszeit war einer Verbilligung der Selbstkosten hinderlich.

Kohle. Die Lage des Kohlenmarktes war auch im abgelaufenen Vierteljahr im allgemeinen befriedigend. In Grobblechen trat zeitweilig sogar eine Förderung übersteigende Nachfrage ein, welche sich erst im December zufolge des ungewöhnlich milden Witterungsverhältnisses etwas abschwächte. In den kleineren Kohlenesortimenten zwang der fortschreitend ungünstige Beschäftigungsgrad der Industrie in einzelnen Fällen zu Förderungseinschränkungen oder zur Stapelung, da eine gleichmäfsige Abladung der vollen produzierten Mengen sich nicht ermöglichen liefs. In den Preisen ist eine Aenderung nicht eingetreten. Der Gesamtversand an Kohlen zur Eisenbahn betrug

im IV. Quartal 1901 . . . . .	4 415 280 t
„ III. „ 1901 . . . . .	4 680 600 t
„ IV. „ 1900 . . . . .	4 845 470 t

entsprechend einer Abnahme von 5,67 % gegenüber dem Vorquartal bzw. einer Steigerung von 1,61 % gegenüber dem gleichen Quartal des Vorjahres.

Koks. Bei der Abhängigkeit des Koksmarktes von der Lage der Eisenindustrie konnte in der Berichtszeit eine Besserung nicht Platz greifen, vielmehr hatte das Ansließen weiterer Hochöfen Betriebseinschränkungen zur Folge. Der Export nach dem Auslande lief weiter nach. Die Preise erlitten infolge des allgemeinen Darniederliegens der Industrie einen weiteren Rückgang.

Erze. Das Erzgeschäft lag gleichwie im Vorquartal andauernd still und der Bedarf an Erzen ging infolge der allenthalben erfolgten Einschränkung der Hochofenbetriebe erheblich zurück. Es mußten infolgedessen große Mengen von Hochofenschmelzmaterial, die seit Jahren nach Oberschlesien eingeführt wurden, hier aber keine Aufnahme fanden, nach anderen Gebieten abgestoßen werden.

Roheisen. Eine Zunahme der bereits reichlich vorhandenen Bestände wurde durch die Kaltstellung weiterer Hochöfen verhindert. Die erzeugten Mengen wurden, soweit sie nicht von den mit den Hochöfen verbundenen, eigenen Verfeinerungsanlagen zur Verwendung gelangten, durch das Syndicat nach entfernteren Relationen abgestoßen, was indessen nur zu verlustbringenden Preisen möglich war. Käufe seitens der reinen Walzwerke, welche Roheisen nicht selbst produciren, sind in der Berichtszeit nicht gethätigt worden.

Stabeisen. Die Lage des Walzeisenmarktes hat sich im Berichtsquartal gegenüber dem vorigen Jahresviertel weiter verschlechtert. Die Stockung im inländischen Absatz der Fabricate, welche bereits seit länger als Jahresfrist vorherrscht, hat im letzten Quartal sich noch empfindlicher verschärft, so daß der Beschäftigungsgrad der Walzwerke einen weiteren Rückgang erfahren hat. Dieses weitere Nachlassen der Aufträge wirkte stellenweise derartig ungünstig, daß empfindliche unfreiwillige Betriebseinschränkungen vorgenommen werden mußten, indem einzelne Strecken so gut wie gar nicht, andere wieder nur unzureichend mit Arbeit versehen werden konnten. Infolge des immer schwächer werdenden Absatzes mußte die Production erheblich eingeschränkt werden. Diese verminderte Production konnte nur durch Zuhilfenahme eines gegen früher stark ausgedehnten Exportes untergebracht werden. Die Werke waren gezwungen, sich für ihren Absatz neue Exportgebiete zu suchen, die bisher von ihnen noch nicht besichtigt worden waren. So mußten nennenswerthe Mengen im Kampfe gegen die westdeutsche sowie gegen die belgische und englische Concurrenz nach Ostasien und Süd-Amerika abgeschoben werden, alles, um die Werke nur einigermaßen im Betriebe zu halten und nicht zu umfangreiche Arbeiterentlassungen vornehmen zu müssen. Diese Ausdehnung des Exportes war nur möglich auf Kosten der Preise, die die Herstellungskosten nicht mehr deckten. Aber auch die Inlandspreise sind weiter zurückgegangen und machen es bei den hohen Preisen des Rohmaterials unmöglich, mit Gewinn zu arbeiten. — Am Jahreschlusse machten sich erfreulicherweise endlich auch bei den rheinisch-westfälischen Werken Bestrebungen geltend, welche einen baldigen Zusammenschluß dieser Werke zu einem Verbands erhoffen lassen, wodurch ein erster Schritt zur Bildung eines allgemeinen deutschen Walzwerksverbandes gethan ist.

Walzröhren. Das Geschäft in Gas- und Siederöhren hat in der Berichtszeit einen außerordentlich unruhigen Verlauf genommen, welcher durch die Unsicherheit hervorgerufen war, die hinsichtlich einer

Verlängerung des Verbandes über den 1. Januar 1902 hinaus herrschte. In der Annahme, daß Röhren nach diesem Termine, falls die Syndicate aufgelöst werden, einem erheblichen Preissturz ausgesetzt sein würden, haben die Händler mit neuen Käufen und Specificationen naturgemäß zurückgehalten und es war unter diesen Umständen eine angemessene Beschäftigung der Werke nicht möglich. Inzwischen haben die Verhältnisse in der am 28. December v. Js. stattgethabten Generalversammlung der Röhrenwerke eine Klärung dahin erfahren, daß die Syndicate über den 1. Januar 1902 bis 30. Juni 1903 hinaus verlängert werden.

Draht. Die Geschäftslage in der Berichtszeit kann im allgemeinen als befriedigend bezeichnet werden. Insbesondere trat eine Befestigung des Marktes ein, nachdem die Bestrebungen der Walzdraht erzeugenden Werke nach einem Zusammenschlusse am 14. December 1901 zur Bildung des Verbandes deutscher Drahtwalzwerke mit dem Sitze in Berlin geführt haben.

Grobblech. Die Lage des Grobblechmarktes wies im IV. Quartal einen derartigen Rückgang auf, daß die Grobblechstrecken nur sehr mangelhaft — einzelne nur 3 bis 4 Schichten in der Woche — beschäftigt werden konnten. Die Preise für Grobbleche erreichten einen solchen Tiefstand, daß die Gestehungskosten zum Theil erheblich unterschritten wurden.

Feinblech. Auf das Feinblechgeschäft übte die schwache Beschäftigung der Electricitäts- und Emailirwerke, sowie die mangelnde Bauhätigkeit einen recht ungünstigen Einfluß aus. Immerhin waren die meisten Feinblechstrecken noch bis zu zwei Drittel ihrer Leistungsfähigkeit beschäftigt. Dagegen sanken die Preise infolge des scharfen Wettbewerbs der westlichen Werke sehr erheblich und konnten die meisten Aufträge nur zu Verlustpreisen hereingeht werden. Infolge des herannahenden Winters erlitt die Ausfuhrfähigkeit eine erhebliche Abschwächung und kam im letzten Drittel des Quartals gänzlich zum Stillstand.

Eisenbahnmateriel. In Eisenbahnmaterielen war die Beschäftigung der Werke im Berichtsquartal in fast allen hierunter fallenden Artikeln eine völlig unzulängliche, da seitens der Staatsbahnen nur geringer Bedarf vorlag, um welchen ein nie dagewesener Wettbewerb entbrannte. Auch hielten die Kleinbahnen mit Herabgabe von Aufträgen in Erwartung weiter sinkender Preise zurück. — Erfreulicherweise erfolgte Anfang November die Einigung der Radsatz- und Bandagengemeinschaft mit den aufstehenden Werken, wodurch der rauhew Wettbewerb wenigstens in diesen Artikeln eine gewisse Einschränkung erfuhr.

Eisengießerei- und Maschinenfabriken. Die Maschinenbauanstalten u. s. w. hatten gegen das Vorquartal einen weiteren Rückschritt in der Beschäftigung aufzuweisen. Neue Aufträge konnten nur mit Mühe und unter besonderen verlustbringenden Preisconcessionen hereingeht werden. Auch in Gießereiarbeiten aller Art lag das Geschäft schwer darnieder. Den meisten Werken fehlte Beschäftigung und die erzielten Preise waren äußerst gedrückt.

#### Preise:

Roheisen ab Werk:	„ t. d. Tonne
Gießereiroheisen . . . . .	56 bis 60
Hämatit . . . . .	68 70
Qualitäts-Puddelroheisen . . . . .	— 58
Qualitäts-Siemens-Martinroheisen . . . . .	— 60
Gewalztes Eisen, Grundpreis durchschnittlich ab Werk:	
Stabeisen . . . . .	100 „ 125
Kesselbleche . . . . .	150 „ 160
Faltseisenbleche . . . . .	120 „ 135
Dünne Bleche . . . . .	120 „ 130
Stahldraht 5,3 mm . . . . .	— 125

Eisenhütte Oberschlesien.

## III. Großbritannien.

Middlesbrough-Tees, 8. Januar 1902.

Im letzten Viertel des Jahres 1901 war das Roheisengeschäft ziemlich lustlos. Hiesiges Gießereisen war im allgemeinen fest. Hämatiteisen war anfangs recht knapp, doch hat schließlich der Bedarf stark nachgelassen. Die Geschäftslage hier blieb im großen und ganzen günstiger als in Deutschland. Es ist ein Irrthum, nach dortigen Verhältnissen Schlüsse auf die Entwicklung hier zu ziehen. Betriebserweiterungen und Umwandlungen in hoch kapitalisirte Actiengesellschaften haben seinerzeit auch hier stattgefunden, aber bei weitem nicht in dem Maße wie in Deutschland. Es ist daher natürlich, daß der allgemeine Geschäftsrückgang hier nicht so weitgehende Folgen oder Krisen mit sich brachte. In früheren Jahren war das Middlesbrougher Geschäft sehr stark auf Export angewiesen, und der Versand nach deutschen und holländischen Häfen war von der größten Bedeutung. In 1901 änderte sich dies; von Middlesbrough wurde mehr nach Schottland und anderen Küstenhäfen versandt, und so der Export durch inländischen Verbrauch ergänzt. Die Concurrenz aus den Vereinigten Staaten hat angehört. Es fragt sich sogar, ob sich nicht bereits ein Export dahin wieder von hier lohnt. Anfragen zur Verschiffung nach Philadelphia liegen vor. Der zu überwindende Preisunterschied ist nur klein geworden. Canadisches Eisen wurde in größeren Posten nach Schottland geliefert und concurrirte so gegen hiesiges Fabricat. Infolge des immer mehr wachsenden Verbrauchs der Vereinigten Staaten hat die Befruchtung auf weitere Sendung von Canada abgenommen. Bemerkenswerth ist die Ankuft (hier im December) von 2000 tons deutschen Roheisens zur basischen Stahlfabrication. Für die Hochofenwerke sind die Preise jetzt an den Punkt angelangt, daß ein lohnender Betrieb nicht mehr stattfindet. Eine Hütte mit zwei Oefen hat nicht allein sämtlichen Hochofenarbeitern, sondern auch ihren Begleuten gekündigt. Die größte Schwierigkeit liegt in den hohen Kokspreisen.

Die Vorräthe haben bei den Hütten im Laufe des Jahres sehr bedeutend abgenommen; genaue Zahlen liegen nicht vor. Die hiesigen Warrantlager haben zugenommen, ausgenommen Hämatit, wovon nur 300 tons übrig bleiben, daher das Anführen des Geschäfts in Ostküsten-Hämatit Warrants. Zu erwähnen ist ein Preissturz von 7/— an einem Tage in schottischen Warrants, hervorgerufen durch Ueberspeculation à la Hausse durch Londoner Firmen, von denen eine fallirte. Daß die Preise für Middlesbrougher Warrants und Eisen ab Werk darunter nicht litten, ist ein Beweis für die gesunde Geschäftslage hier. Die Preise für Ostküsten-Hämatit gingen seit November um 2/6 zurück, dies liegt in dem Nachlaß der Bestellungen auf Stahlmaterial.

Für das kommende Jahr sind die Ansichten noch recht unentschieden. Die neuen Anfragen erstrecken sich nicht über lange Abschnitte, sondern meist für Lieferung im Frühjahr. Da aber die Verkäufer keine billigeren Preise als für prompte Lieferung annehmen wollen, bleiben die Geschäftsansichten noch immer gering. Aufträge für deutsche Rechnung werden lebhafter, aber führen selten zu Abschüssen.

Es wird angenommen, daß die Roheisenerzeugung in Nord-England etwa 28000 tons betrug gegen 3190594 tons in 1900 und 3254396 tons in 1899. Die Zahl der Hochofen im hiesigen engeren District betrug am 31. December 1900 87, davon waren 58 thätig. Am 31. December 1901 86, wovon 52 thätig waren.

Die Walzwerke hiesiger Gegeud blieben im vorigen Jahre durchschnittlich gut beschäftigt. Die

Preise mußten jedoch nach und nach ermäßigt werden. Im Laufe des vorigen Jahres wurden hier etwa 100000 tons Stahl aus dem Monell-Process aus von Cleveland-Erzen hergestelltem Eisen erzeugt. Das Ende des Jahres brachte die Betriebseinstellung der Weardale-Walzwerke, welche über 1000 Mann beschäftigten. Die Einfuhr deutschen Materials hat nachgelassen. Neue Abschüsse für deutsches Schiffbau-Material sind jetzt hier nicht mehr lohnend. Der Preisunterschied ist zu gering geworden, um für die mit Ausführung von Specificationen in Deutschland verknüpften Umständlichkeiten zu entschädigen. Größere Posten Stahlknäuel kamen in dem verfloßenen Quartal von Deutschland hier an, doch soll es sich hierbei um Ausführung alter Abschüsse gehandelt haben. Deutsche Gußstahlfabricate für Maschinen und Schiffbau fanden vor kurzem hier Eingang.

Die Schiffbauthätigkeit in 1901 war äußerst lebhaft. Leider lassen sich genaue Vergleiche nicht anstellen, da die von den verschiedenen Werften abgegebenen Tonnanangaben nicht auf gleicher Basis gemacht sind. Für viele Schiffe ist die Ladefähigkeit angegeben und für Kriegsschiffe das Displacement. Die Werfte haben theilweise Raum für Deckbauten n. s. w. eingeschlossen. Man schätzt die Tonnenzahl sämtlicher im vorigen Jahre gebauten neuen Schiffe auf 2673668 tons und zwar entfallen davon auf die Nordküste Englands (d. i. von Whitby bis Tyne) 915383 tons, auf andere englische Häfen 120000 tons und auf königliche Werfte 64910 tons, auf Schottland 553756 tons, auf Irland 151929 tons, mithin auf Großbritannien zusammen 1895978 tons und auf das Ausland 867690 tons. Dabei ist jedoch in Betracht zu ziehen, daß die Angaben der auswärtigen Werfte nicht vollständig sind.

In Löhnen sind im verfloßenen Vierteljahr keine besonderen Veränderungen erfolgt. Die letzten Angaben über die Lohnermittlung auf Basis der Fabricationspreise sind für die letzten drei Monate noch nicht bekannt. Im October fand keine Veränderung statt.

Die Frachten sind im Laufe des Jahres bedeutend gefallen. Daß die Zunahme in neuen Schiffen großen Einfluß auf die Frachten von hier nach Deutschland haben wird, ist kaum anzunehmen, da die Mehrzahl der neuen Schiffe nicht für so kurze Reisen, sondern für bestimmte Zwecke und Linien gebaut worden sind. Es muß jedoch dadurch nach gewissen Richtungen hin Schiffsraum überflüssig werden und so wird auch wahrscheinlich ein gewisser Druck auf Frachten von hier eintreten. Es gilt dies besonders für große Ladungen. Kleine Dampfer bis zu 6700 tons nehmen immer mehr ab, doch bieten die für solche bezahlten Frachten bei den hohen Unkosten keine Anregung zur Banlust und die Katen dafür bleiben hoch. Es wird bezahlt für volle Ladungen 4/— nach Rotterdam und Antwerpen, 5/3 nach Geestemünde, 4/6 à 4/3 nach Hamburg. Ostseefrachten sind noch unentschieden.

Die Vorräthe betragen:

Middlesbrough District:		tons
in öffentlichen Lagern einschließlich Connals		
gewöhnliche Qualitäten am 31. Dec. 1900		57 247
Hämatit-Qualitäten " 31. " 1900		555
gegen 140 629 bzw. 300 tons am 31. Dec. 1901.		

Die Vorräthe bei den Hütten sind nicht veröffentlicht.

Schottland:		tons
in Connals Lagern am 31. Dec. 1900 . . . .		71 286
bei den Hütten " 31. " 1900 . . . . .		63 360
gegen 58 324 bzw. 76 933 tons am 31. Dec. 1901.		

West Küste:

in Warrantlagern und bei den Hütten am		tons
31. Dec. 1900 . . . . .		59 290
gegen 53 968 tons am 31. Dec. 1901.		

## Die Preisschwankungen betragen:

	October	November	December
Middlesbrough Nr. 3 . . .	45/8, 45/8	44/8, 43/4/8	43/8, 43/6
Warrant Cassa Käufer			
Middlebrough Nr. 3 . . .	45 8/16, 44 11/16	44 11, 42/10	42/7, 43/6 1/2
Middlesb. Hämatit . . .		nicht notirt	
Schottische M. N. . . .	53/—, 54/9	54/9, 56,—	56 11/16, 49/—
Cumberland Hämatit . . .	60/—, 59/6	59/9, 57 7/16	56/8, 55 8/16

Es wurden verschifft vom 1. Januar bis 31. December:

1901 . . .	1 061 870 tons, davon 253 560 tons		
1900 . . .	1 113 097	549 120	nach demnach holländ. Häfen
1899 . . .	1 346 065	538 789	
1898 . . .	1 113 312	299 675	
1897 . . .	1 249 776	374 985	
1896 . . .	1 238 932	358 924	

Heutige Preise (am 8. Januar) sind für prompte Lieferung:

Middlesbrough Nr. 1 G. M. B. . . . .	45/6	f. d. ton netto Käufer (ca. 45 Wks)
„ 3 . . . . .	44/—	
„ 4 Gießerei . . . . .	43/9	
„ 4 Puddelleisen . . . . .	43/6	
„ Hämatit Nr. 1, 2, 3 gemischt . . . . .	57/—	
Middlesbrough Nr. 3 Warrants . . . . .	43/9	f. d. ton netto Käufer (ca. 45 Wks)
„ Hämatit Warrants . . . . .	—	
Schottische M. N. Warrants . . . . .	49 11/16	
Cumberland Hämatit Warrants . . . . .	55/8	
Eisenplatten ab Werk hier £ 6.7.6		
Stahlplatten . . . . .	5.12.6	f. d. ton mit 2 1/2 % Disconto.
Stabeisen . . . . .	6.5.—	
Stahlwinkel . . . . .	5.17.6	
Eisenwinkel . . . . .	6.5.—	

H. Ronnebeck.

## IV. Vereinigte Staaten von Nordamerika.

Pittsburg, Ende December 1901.

Im abgelaufenen Vierteljahre zeigte der amerikanische Eisenmarkt ein außerordentlich festes Gepräge; die Erzeugungsziffern der Hochofenwerke und der Stahlwerke überstiegen alle früheren, ohne dafs dadurch den Ansprüchen der weiterverarbeitenden Werke hätte voll genügt werden können. Besonders stark fühlbar machte sich zu Beginn unserer Berichtsperiode der Mangel an Stahlhalbzeug geltend, so dafs damals in einzelnen Fällen für Knüppel zur sofortigen Lieferung exorbitant hohe Preise angelegt wurden und man Vorkehrungen traf, sich durch Bezug von Halbzeug aus Deutschland aus der Verlegenheit zu helfen. Im Monat October trat infolge der starken, seitens der Industrie an die Eisenbahngesellschaften gestellten Anforderungen ein Mangel

an Locomotiven und Wagen ein, der bisher noch ständig gewachsen und inzwischen zu einer wahren Kalamität geworden ist. Trotzdem Roheisen äußerst knapp ist und selbst die gesteigerte Production dem Bedarf nicht voll genügen würde, sind die Hochofenwerke gezwungen, mangels Abfuhrgelegenheit große Roheisenvorräthe aufzustapeln. Ganz die gleichen Verhältnisse treffen für Koks zu; im Connellsviller Koksrevier lagern über 200 000 t Koks, die infolge des Wagenmangels nicht verschickt werden können. Stellenweise hat man schon dazu übergehen müssen, Hochofen wegen Koksmanget zu dämpfen, und dabei ist das Ende dieses kritischen Zustandes noch gar nicht abzusehen.

In Roheisen sind grössere Abschlüsse bereits für das erste Halbjahr 1902 gemacht, während die Verbraucher von Stahl vorläufig noch Zurückhaltung üben und nur ihren augenblicklichen Bedarf decken. Eine Festsetzung des Erzpreises für die kommende Saison hat noch nicht stattgefunden; die Nachricht, dafs der vorigjährige Preis von 4.25 ¢ wieder festgesetzt worden sei, hat keine Bestätigung gefunden. Der Preis für Connellsviller Hochofenkoks ist auf 2.25 ¢ f. d. Tonne ab Ofen festgesetzt worden, d. i. etwa 25 % mehr, als der diesjährige Preis betrug.

Die Gestaltung der Preise während der Berichtsperiode erhellt aus nachstehender Tabelle:

	1901				Ende Dec. 1900
	Anfang October	Anfang Nov.	Anfang Dec.	Ende Dec.	
	¢	¢	¢	¢	¢
Gießerei-Roheisen Standard Nr. 2 loco Philadelphia . . . . .	14,90	15,—	15,50	15,75	15,50
Gießerei-Roheisen Nr. 2 (aus dem Süden) loco Cincinnati . . . . .	13,75	13,75	14,25	14,25	13,75
Bessemer-Roheisen . . . . .	15,75	16,—	16,—	16,50	13,25
Graues Puddelleisen . . . . .	13,75	14,10	14,75	15,25	13,25
Stahlknüppel . . . . .	26,50	27,—	28,—	27,—	19,75
Walzdraht . . . . .	35,50	35,—	35,—	34,25	33,—
Schwere Stahlschienen ab Werk im Osten . . . . .	28,—	28,—	28,—	28,—	26,—
Cents für das Pfund					
Behälterbleche . . . . .	1,60	1,60	1,60	1,60	1,40
Feinbleche Nr. 27 . . . . .	3,25	3,—	2,90	2,90	2,85
Drahtstifte . . . . .	2,30	2,25	2,05	1,95	2,20

## Industrielle Rundschau.

## Rheinisch-Westfälisches Kohlensyndicat.

Die Tagesordnung der auf den 19. December 1901 in Essen anberaumten außerordentlichen Generalversammlung der Actionäre des Rheinisch-Westfälischen Kohlensyndicats, die als einziger Punkt: „Die Genehmigung zur Uebertragung von Actien“ umfaßte, fand dadurch ihre Erledigung, dafs die fragliche Genehmigung erteilt wurde. Es handelte sich um die Uebertragung von Actien solcher Zechen, die in den Besitz von Hüttenwerken in den letzten Jahren übergegangen waren, auf die Hütten. Dieselben hatten vorher einen Revers unterzeichnet, worin sie die Zugehörigkeit der von ihnen erworbenen Zechen zum Kohlensyndicat für die Dauer des Syndicats, d. h. also bis Ende December 1905, ausdrücklich anerkannten.

Nach dem in der folgenden 83. Zechenbesitzer-Versammlung vorgelegten Berichte des Vorstandes über den Monat November 1901 betrug bei 24 1/2 Arbeitstagen in dem gedachten Monat (November 1900 = 24 1/2 Arbeitstage, October 1901 = 27 Arbeitstage), die rechnungsmäßige Beteiligungsziffer 4 718 370 t (November 1900 = 4 474 594 t und October 1900 = 5 264 425 t), die Förderung 4 198 823 t (4 500 583 t bzw. 4 383 782 t), so dafs sich eine Minderförderung von 577 547 t = 12,25 % gegenüber einer Ueberförderung von 25 689 t = 0,67 % im November 1900 sowie gegenüber einer Minderförderung von 880 643 t = 16,73 % im October 1901 ergab. Auf den Arbeitstag berechnet stieg gegen November 1900 die rechnungsmäßige Bethelligung um 9957 t = 5,40 %, die Förderung

fiel dagegen um 14 918 t = 8,04 %. Gegen October 1901 fiel die rechnungsmässige Beteiligungszeriffer um arbeitstäglich durchschnittlich 490 t = 0,25 %, die Förderung stieg dagegen um 831 t = 5,12 %. Abgesetzt wurden 4 140 816 t (4 514 877 t bzw. 4 335 164 t) oder arbeitstäglich 170 755 t (186 180 t bzw. 160 562 t), gegen November 1900 15 425 t = 8,28 % weniger und gegen October 1901 10 193 t = 6,34 % mehr. Der Selbstverbrauch der Zechen belief sich auf 1 045 710 t = 25,25 % des Gesamtabsatzes (1 245 692 t = 27,59 % bzw. 1 073 084 t = 24,75 %). Für Rechnung der Zechen wurden im Landdebit abgesetzt 98 206 t = 2,37 % (103 676 t = 2,30 % bzw. 85 274 t = 1,97 %). Auf alte Verträge sind geliefert 9754 t = 0,24 % (11 190 t = 0,25 % bzw. 7871 t = 0,18 %). Ferner wurden für Rechnung des Syndicats versandt 2 987 146 t = 72,14 % des Gesamtabsatzes (3 154 319 t = 69,86 % bzw. 3 168 935 t = 73,10 %). Der arbeitstägliche Versand betrug:

	D.-W.	D.-W.	D.-W.
in Kohlen . . . . .	12 763	(15 481 bzw. 12 082)	
in Koks . . . . .	2 205	(2 813 " 2 015)	
in Briquets . . . . .	526	(567 " 487)	
In Summa . . . . .	15 494	(16 861 bzw. 14 584)	

Zum Schlusse wies Hr. Director Olfe darauf hin, dass das Förderergebnis für November 1901 um 7,75 % günstiger gewesen sei, wie der Vorschlag, der bekanntlich auf 20 % lautete, während die tatsächliche Minderförderung gegenüber der Beteiligung ja nur 12,25 % ergeben habe. Sodann führte der Vorstand noch aus, dass sich die Marktlage seit seinem im November erstatteten Bericht nur wenig oder gar nicht verändert habe. Im übrigen sei auch den vorstehend wiedergegebenen Zahlen nichts mehr hinzuzufügen. — Auf übereinstimmenden Vorschlag des Vorstandes und des Beiraths beschloß die Versammlung dann einstimmig, für das I. Quartal 1902 wieder eine Einschränkung der Förderung von 20 % anzuordnen. Ebenso wurde den Vorschlägen des Beiraths entsprechend beschlossen, für das Jahr 1902 1. M für die Tonne als Abgabe und Entschädigung zu erheben, dagegen den bisher geltenden Strafsatz von 2. M für die Tonne auch für 1902 bestehen zu lassen.

#### Düsseldorfer Eisenhüttengesellschaft.

Nur der vorjährigen vorsichtigen Bilanzierung ist es zu verdanken, wenn dem Werk für 1900/1901 noch ein Ueberschuss geblieben ist. Die Verkaufspreise der verschiedenen Artikel sind 40 bis 50 % gewichen, ohne dass es möglich gewesen wäre, die Gesteuerungskosten wesentlich zu verringern. Mit den Preisen ist auch die Leistung zurückgegangen, die Production betrug nur 19 380 t gegen 26 826 t des Vorjahres. Die neue Fabrikanlage in Ratingen ist gegen Ende des Geschäftsjahres in Betrieb gekommen und arbeitet tadellos. Die Unkosten der Verlegung und der dadurch verursachten Productions-Einschränkung hat der Betrieb getragen. Die Abschreibungen belaufen sich auf 44 735,44 M. Es wird der Vorschlag gemacht, von Ausschüttung einer Dividende abzusehen und den Reingewinn von 52 267,04 M auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Düsseldorfer Röhrenindustrie.

Das Nachlassen des Bedarfs und die Concurrenz des Auslandes, die sich bereits im ersten Halbjahr 1900 geltend gemacht, zwang das Werk schon damals zu Betriebsbeschränkungen. Dieser Zustand verschlimmerte sich in der Folgezeit noch und blieb daher der Gesamtversand der Fabricate im Berichtsjahr 1900/1901 erheblich hinter demjenigen des Vorjahres zurück. Während auf der einen Seite die Preise der Gasröhren unter dem Einfluss der ausländischen Concur-

renz, und die Siederohrpreise infolge des Kampfes der im Siederohr-Syndicat vereinigten Werke mit den Deutsch-Oesterreichischen Mannesmannröhren-Werken erheblich, die letzteren sogar unter die Selbstkosten, ermässigt werden mußten, erhöhten sich auf der anderen Seite die Gesteuerungskosten der Fabricate, weil die Betriebe nicht voll beschäftigt werden konnten und das zur Zeit der guten Conjunction gekaufte theuere Material verarbeitet werden mußte.

Unter Berücksichtigung der Abfindungssummen, welche die Gesellschaft den Lieferanten zahlte, nur von der Last der theueren Materialabschlüsse befreit zu werden, und nach Abschreibung von 111 620,27 M von den Anlagewerthen und vom Patentreto verbleibt ein Verlust von 87 096,56 M.

#### Eschweiler Maschinenbau-Actiengesellschaft zu Eschweiler-Aue.

Wenn auch die Gesellschaft in dem abgelaufenen Geschäftsjahre ihre Anlagen befriedigend beschäftigen konnte, so wurde dessen Ergebnis doch auf das Ungünstigste beeinflusst durch die hohen Preise für Rohmaterial und die stets weichen Verkaufspreise, sowie durch die große Entwerthung der Vorräthe, welche durch den zwischenzeitlich erfolgten Preissturz der hauptsächlichsten Rohmaterialien bedingt wurde. Zur Fertigstellung der Neuhauten wurden insgesamt noch 79 468 M aufgewandt. Der Reingewinn, der 41 551,47 M beträgt, soll wie folgt vertheilt werden: Zum gesetzlichen Reservofonds 1700 M, Gewinnantheile und Belohnungen 9104,27 M, 3 % Dividende = 30 000 M, Vortrag auf 1902 747,20 M.

#### Hasper Eisen- und Stahlwerk.

Es ergibt sich für das Jahr 1900/1901 ein Betriebsgewinn von 705 236,18 M und nach Abzug der Unkosten, Abschreibungen u. s. w. ein Reingewinn von 304 122,15 M. Hiervon sollen 300 000 M für Abschreibungen auf Rohmaterial-Verträge benutzt und 4122,15 M auf neue Rechnung vorgetragen werden. Der Bericht führt die Gründe für das wenig befriedigende Geschäftsergebnis auf und giebt Beispiele für den großen Preisrückgang. So z. B. fielen die Preise, bei Einbeziehung des Exports, für Draht von 185 M auf 100 M für 1000 kg, Stabeisen von 185 M auf 100 M, Träger von 140 M auf 80 M, Knüppel und Platineu von 130 M resp. 134 M auf 72 M resp. 74 M.

Ueber den Betrieb im einzelnen ist zu berichten: Das Werk erzeugte an Rohhölckern und Luppen 75 805 t, während die Production an Walzfabricaten 72 950 t betrug. In der Fabrik feuerfester Steine wurden insgesamt 4508 t producirt. Ueber den voraussichtlichen Verlauf des gegenwärtigen Geschäftsjahres bemerkt der Bericht: „Die Lage ist noch ebensowenig wie früher geklärt und wird auch noch undurchsichtig bleiben, bis die aus der Aufwärtshewegung herrührenden, noch immer umfangreichen Verbindlichkeiten sich ihrem Ablauf nähern. Wir sind mit Roheisen noch bis August 1902 versehen, wir haben den Gesteuerungspreis aber durch die Verwendung unseres Reingewinnes und durch Vornahme innerer Abschreibungen so weit heruntergedrückt, daß wir im Durchschnitt zurecht kommen und unser Unternehmen durch die jetzigen schweren Zeiten ohne Betriebsverlust hindurchführen zu können hoffen.“

#### Theodor Wiedes Maschinenfabrik, Actiengesellschaft in Chemnitz.

Der Rohgewinn für 1900/1901 beläuft sich auf 47 422,24 M, dessen Vertheilung wie folgt vorgeschlagen wird: Für Abschreibungen 30 773,78 M, Dotierung des gesetzlichen Reservofonds 832,40 M, 1 % Dividende = 15 000 M, Vortrag auf neue Rechnung 816,06 M.



## Vereins-Nachrichten.

### Eduard Klein †.

Das Jahr 1901 sollte nicht zu Ende gehen, ohne dem Vorstände der „Nordwestlichen Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“ einen außerordentlich hochgeschätzten, durch die Sachlichkeit und Ruhe seines Urtheils ausgezeichneten Mitarbeiter, und dem „Verein deutscher Eisenhüttenleute“ ein treues Mitglied genommen zu haben, da Eduard Klein infolge Herzschlages am 20. December v. J. plötzlich aus diesem Leben abberufen wurde. Nicht allein die genannten Körperschaften haben mit der Familie, die in ihm Unersetzliches verloren, diesen Tod zu beklagen; die Siegerländer und mit ihr die deutsche Industrie hat in Eduard Klein einen hervorragenden Vertreter, die Oeffentlichkeit einen für alle gemeinnützigen Zwecke thätigen und zugänglichen Mann und das deutsche Vaterland einen warmen Patrioten verloren.

Am 23. October 1837 zu Stift Keppel bei Dahlbruch geboren, absolvirte Eduard Klein 1856 das Abiturientenexamen an der Realschule in Siegen, besuchte von 1858 bis 1859 die Friedrich Wilhelms-Universität Berlin, von 1859 bis 1860 die Bergakademie Freiberg, von 1860 bis 1861 die K. K. Montanistische Lehranstalt Leoben und wurde im Jahre 1861 Director der Actien-Gesellschaft Heinrichshütte bei Au an der Sieg. Vom April 1858 bis März 1859 hatte er sein einjähriges Dienstjahr im Garde-Landwehr-Infanterie-Regiment Berlin geleistet, nahm 1866 als Secunde-Lieutenant beim Westfäl. Füsilier-Regiment Nr. 37 an den Gefechten bei Nachod, Skalitz und Schweinschädel rühmreich theil und fungirte 1870 als Bataillons-Adjutant in Maluz. 1878 bis 1881 vertrat er als nationalliberaler Reichstagsabgeordneter die Kreise Wetzlar und Altenkirchen und schloß sich der Gruppe Löwe-Berger an. Außerdem war er Mitglied des Kreisausschusses des Kreises Altenkirchen sowie

seit 1888 Mitglied des Provinziallandtages und seit 1892 Mitglied des Provinzialausschusses der Rheinprovinz. Se. Majestät der König verlieh ihm 1896 den Rothen Adlerorden 4. Klasse und 1898 den Titel Commerzienrath.

Die Stelle als Director der Heinrichshütte bekleidete er vom Jahre 1861 bis 1897; sein Austritt erfolgte dort, weil die Actien-Gesellschaft Heinrichshütte an die Wissener Bergwerke und Hütten zu Wissen verkauft wurde. Von da ab gehörte er dem Aufsichtsrathe der Wissener Bergwerke und Hütten an und zwar die letzten Jahre als Vorsitzender. Außerdem war er Vorsitzender des Aufsichtsraths der Maschinenbau-Actien-Gesellschaft vorm. Gebr. Klein in Dahlbruch und Mitglied des Aufsichtsraths der Rheinischen Stahlwerke Ruhrort, der Vereinigten Köln-Rottweiler Pulverfabriken Köln, der Geisweider Eisenwerke Geisweid, des Köln-Müssener Bergwerks-Actien-Vereins Creuzthal. In allen diesen Aemtern bewährte er sich als den zuverlässigen Kenner der Bedürfnisse der Eisen- und Stahlindustrie und zeigte stets den weiten Blick, der zu der Beurtheilung dieser Verhältnisse erforderlich ist. Eben dazu hatte er

auch besonders in der „Nordwestlichen Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“ Gelegenheit, an deren Arbeiten er sich gern und fleißig betheiligte. Sein liebenswürdiges Wesen machte ihn zum Freunde Aller, die mit ihm arbeiteten; sein ehrenwerther Charakter war weit über die Kreise Rheinlands und Westfalens hinaus hochgeachtet und werthgeschätzt.

Nun ist er dahingegangen, mit Recht von Vielen betrauert und bewint; aber unvergessen bleibt das Andenken an ihn als das leuchtende Bild eines echten deutschen Industriellen. Möge unserem treuen Freunde die Erde leicht sein!



Have pia anima!

## Hermann Wandesleben †.

Am 2. December v. J. wurde zu Stromberger Neuhütte Hermann Wandesleben, Theilhaber der dort ansässigen Firma Gebrüder Wandesleben, nach kurzer Krankheit seinem umfassenden Wirkungskreise in voller Manneskraft entrissen.

Der Verstorbene wurde am 17. April 1850 als der vierte Sohn von Dr. Friedrich Wilhelm Wandesleben in Stromberg geboren. Er studierte in Darmstadt und Heidelberg technische Fächer und machte den Krieg 1870/71 als Einjährig-Freiwilliger beim Garde-Feldartillerie-Regiment mit. Im Jahre 1876 trat er in die Firma Gebr. Wandesleben, damals noch Gebr. Sahler, ein und leitete diese zunächst mit seinen Brüdern Friedrich und Rudolf.

Nachdem Friedrich im Jahre 1893 aus der Firma ausgetreten war, führte er die Hütte

mit seinem Bruder Rudolf und nach dessen Tode im Jahre 1898 mit seinem Neffen Friedrich bis zu seinem Ende fort.

Hermann Wandesleben war auch gern und mit Erfolg im öffentlichen Leben thätig. Er war Mitglied des Rheinischen Provinzial-Landtags und im Januar 1899 seinem verstorbenen Bruder Rudolf in dem Amte als Vorsitzender der „Linksrheinischen Gruppe des Vereins deutscher Eisengießereien“ gefolgt. In diesen Stellungen und als Mitglied des Ausschusses, zuletzt als stellvertretender Vorsitzender, entfaltete er eine ebenso eifrige wie erfolgreiche Thätigkeit.

Dem verdienstvollen Genossen, dem trefflichen Menschen, dem liebenswerthen Freunde werden wir alle Zeit ein treues Andenken bewahren.



### Nordwestliche Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller.

#### Vorstandssitzung vom 3. Januar 1902 zu Düsseldorf im Restaurant Thünnagel.

Eingeladen war durch Schreiben vom 14. December 1901 mit folgender Tagesordnung:

1. Geschäftliche Mittheilungen.
2. Etwaige weitere Schritte betreffs der Wünsche zum Zolltarifgesetzentwurf.

Erschienen waren die Herren Commerzienrath Servaes, Vorsitzender, Generalsecretär Bueck, Commerzienrath Goecke, Geheimer Finanzrath Jencke, Geheimrath C. Lueg, Geheimrath H. Lueg, Emil Poensgen, Commerzienrath Weyland, Commerzienrath Wiethaus, Director Jacobi und Ingenieur Schrödter als Gäste, und das geschäftsführende Mitglied Dr. W. Benmer.

Entschuldigt haben sich die Herren Böcking, Branns, Kamp, Klüpfel, Massenez, Tall, van der Zypen.

Der Vorsitzende eröffnet die Verhandlungen um 12 Uhr, und widmet dem am 20. December 1901 verstorbenen Mitgliede des Vorstandes, Herrn Commerzienrath Ednard Klein, einen warmen Nachruf, indem er darauf hinweist, daß die Gruppe in dem Verewigten einen treuen Mitarbeiter und lieben Freund verloren

habe. Zu Ehren des Verstorbenen erheben sich die Versammelten von den Sitzen.

Man tritt sodann in die Tagesordnung ein. Zu 1 derselben berichtet Herr Dr. Benmer über die Denkschrift, welche der vom Bunde der Industriellen eingesetzte Ausschuss für das Zustandekommen der Errichtung einer Technischen Reichsbehörde in Umlauf gesetzt hat. Er unterwirft diese Denkschrift einer eingehenden Kritik und weist nach, daß die in Rede stehende Frage durch eine derartige oberflächliche Darstellung eine genügende Klärung nicht erfahren habe. Er legt ferner die Bedenken dar, die bei der Regelung der Frage in Betracht kommen, und weist endlich darauf hin, daß man in der Denkschrift den Namen des „Vereins deutscher Ingenieure“ gemisbraucht habe, worüber das Erforderliche in der Zeitschrift des genannten Vereins, Nr. 47 vom 23. November 1901 S. 1692, zu lesen sei. Der Vorstand stimmt dem Referenten durchsahn und erklärt, daß, von sonstigen schweren Bedenken abgesehen, die Frage der Einsetzung einer Technischen Reichsbehörde durch die erwähnte Schrift nicht genug geklärt erscheine.

Nachdem noch mehrere geschäftliche Angelegenheiten vertraulicher Natur besprochen worden sind, geht man zu 2 der Tagesordnung über. Herr Dr. Benmer giebt eine allgemeine Uebersicht über den Zolltarifgesetzentwurf, und weist dann nach, daß in dieser Vorlage kein einziger der Anträge des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller, die dem Bundesrath in der Eingabe vom 30. October 1901 vorgetragen

worden seien, Berücksichtigung gefunden habe, daß im Gegentheil manche Zollsätze in durchaus unberechtigter Weise herabgesetzt worden seien. Das sei um so bedauerlicher, als die von dem genannten Verein beantragten Zollsätze ausdrücklich als Minimalsätze bezeichnet waren, unter die bei dem Abschluß von Handelsverträgen nicht herabgegangen werden dürfe, während die Regierung für die Verhandlungen mit dem Auslande einen autonomen Tarif mit höheren Sätzen in der Hand haben müsse. Der Verein deutscher Eisen- und Stahlindustrieller habe deshalb die Gruppen aufgefordert, ihre Zollwünsche noch einmal eingehend zu begründen und ihm bis spätestens 25. Januar d. J. einzusenden, damit in einer Vorstandssitzung des Vereins die weiteren Schritte berathen werden können. Die Nordwestliche Gruppe wird diesem Vorschlag entsprechen, einerseits durch Einsendung des bereits vorhandenen Materials, andererseits durch ein Rundschreiben, worin die Mitglieder der Gruppe angefordert werden, ihre Zollwünsche mit ausführlicher Motivierung direct an den Hauptverein zu senden.

Schluß der Verhandlungen 3 Uhr Nachmittags.

Der Vorsitzende: Das geschäftsführende Mitglied:

*A. Servaes,* *Dr. W. Beumer,*  
Königl. Commerzienrath. Mitglied des Reichstags und des Abgeordnetenhauses.

## Verein deutscher Eisenhüttenleute.

### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Chorane, Hanns,* Ingenieur, Maschinenmeister der Bismarckhütte, Bismarckhütte, O.-S.  
*Färth, Emil,* Ingenieur, Rombach, Lothr., Hüttenstr. 11.  
*Kubelka, Ant.,* Hütteningenieur, techn. Bureau für Hochöfenanlagen, Coblenz, Mainzerstr. 102.  
*Hertzog, G.,* Ingenieur, Huta Bankowa, Dombrowa, Russ.-Polen.

*Meyer, Wüh.,* Director der Verkaufsstelle des Verbandes deutscher Drahtwalzwerke, Berlin W. 66, Mauerstr. 81.

*Reisig, Heinrich,* Magdeburg-Sudenburg.

### Neue Mitglieder:

*Béché, Jean,* in Firma Béché & Grofs, Häckeswagen  
*Becker, E.,* Chefchemiker der Pastuchoffschen Hüttenwerke, Sulin, Süd-Rußland.

*Brauchbar, Dr. Max,* Hochofeningenieur bei der Witkowitz Bergbau- und Eisenhütten-Gewerkschaft, Witkowitz i. Mähren.

*Fera, Cesare,* Ingenieur, Administrateur-Délégué de la Società Siderurgica di Savona, Savona, Italien.

*Follmann, J.,* Hütteningenieur, Hütte Phönix, Laar bei Rahrort.

*Geyer, H.,* Director der Vereinigten Chamottfabriken (vorm. C. Kulmiz) G. m. b. H., Markt-Redwitz, Bayern.

*Gumz, William,* Ingenieur der Rombacher Hüttenwerke, Rombach, Lothr.

*Kirchner, Heinrich,* Hochofeningenieur bei der Witkowitz Bergbau- und Eisenhütten-Gewerkschaft, Witkowitz in Mähren.

*Klee, Max,* Vorstandsmitglied des Bergischen Gruben- und Hütten-Vereins, Hochdahl.

*Kubelka, Gustav,* Ingenieur der Tiegelgußstahl-Fabrik Poldihütte, Kladno, Böhmen.

*List, Erwin,* Hochofeningenieur der Pastuchoffschen Hüttenwerke, Sulin, Süd-Rußland.

*Milden, Rob.,* Ingenieur der Act.-Ges. Phönix, Bergedorbeck.

*Oswald, P.,* Ingenieur bei Fried. Krupp, Essen-Ruhr.

*Pozzi, Franz,* Ingenieur der Société Anonyme de Vexin-Aulnoye, Homécourt (Meurthe et Moselle).

*Rosenbaum, Emil,* Ingenieur, Geschäftsführer bei der Wittener Stahlformgießerei, G. m. b. H., Witten.

### Verstorben:

*Redtel,* Obergeringenieur, Danzig-Langfuhr.

## Verein deutscher Eisenhüttenleute.

Die nächste

# Hauptversammlung

findet statt am

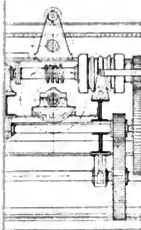
Sonntag den 16. Februar 1902, Nachm. 12<sup>1</sup>/<sub>2</sub> Uhr,

in der

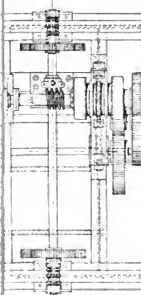
Städtischen Tonhalle zu Düsseldorf.

### Tagesordnung:

- I. Geschäftliche Mittheilungen; Neuwahlen zum Vorstände; Abrechnung.
- II. Ueber die lothringisch-luxemburgisch-französische Minetteformation. Vortrag von Hrn. Bergassessor Kohlmann-Straßburg.
- III. Ueber Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre. Vortrag von Hrn. Geheimrath Ehrhardt-Düsseldorf.
- IV. Ueber interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärungen. Vortrag von Hrn. Ingenieur Osann-Engers.



5000



Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

### FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und  
Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

Nr. 3.

1. Februar 1902.

22. Jahrgang.

## Die elektrische Hoch- und Untergrundbahn in Berlin.

Von Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector **Frahm**.

Die Vorgeschichte der binnen kurzem theilweise dem Verkehr zu übergebenden Hoch- und Untergrundbahn in Berlin, auf der bereits die Probefzüge fahren, reicht mehr als 20 Jahre zurück; denn bereits im Jahre 1880 legte die Firma Siemens & Halske den beteiligten Berliner Behörden einen Entwurf für eine schmalspurige elektrische Hochbahn vom Bellealliance-Platz im Süden nach dem Wedding im Norden vor, die mit je einem Geleise an den beiden Bordkanten der Bürgersteige der Friedrichstraße auf Pfeilern liegen sollte.\* Der Plan scheiterte an dem Widerstande der Hausbesitzer der Friedrichstraße, die namentlich wegen der geringen Breite der Straße zwischen der Behren- und Dorotheenstraße begründete Bedenken gegen den Bahnbau vorbrachten. Noch in demselben Jahre unterbreitete die Firma den Behörden einen neuen Entwurf zu einem elektrischen Hochbahnnetz, das aus verschiedenen strahlenförmigen Linien zwischen den Stationen der Stadtbahn und der Ringbahn, sowie einem inneren Ringe zur Verbindung der Berliner Fernbahnhöfe bestehen sollte. Daneben wurde die Genehmigung zur Herstellung einer Probestrecke in der Markgrafenstraße bis zur Jnnkerstraße erbeten. Mit Rücksicht auf die Bedenken, die zur Ablehnung der Hochbahn in der Friedrichstraße geführt hatten, lehnte die Polizeibehörde auch diese

Linie und die Probestrecke in der Markgrafenstraße ab, empfahl dagegen die Herstellung einer Ost—Westlinie in den weiter vom Stadtinneren entfernten breiten Straßen im östlichen, südlichen und südwestlichen Berlin (Skalitzer-, Gitschiner-, Rülöw-, Kleist-, Tauenzienstraße). Wenn diese Linie auch schon um deswillen eine gewisse Berechtigung hatte, weil die damals im Bau begriffene, vorwiegend auf dem rechten Spreeufer geführte Berliner Stadtbahn hauptsächlich den in der Nähe der Spree belegenen Stadttheilen zu gute kommen würde, während die südlicheren Stadttheile nach wie vor einer Verbindung von Osten nach Westen ermangeln würden, so wurde doch damals — Anfang der achtziger Jahre — ein Bedürfnis zu ihrer sofortigen Herstellung noch nicht anerkannt. Außerdem wurden Zweifel laut, ob die Bahn nach dem damaligen Stande der Entwicklung der Elektrotechnik und des Bahnbaues in großen Städten in technischer Hinsicht den Anforderungen entsprechend hergestellt werden könne. Man gab daher der Firma Siemens & Halske anheim, zunächst noch durch Versuche außerhalb Berlins nähere Erfahrungen namentlich darüber zu sammeln, ob und inwieweit der Betrieb von Hochbahnen in Berlin etwa die Anwohner der von ihnen durchzogenen Straßen schädigen und den übrigen Verkehr stören würde. Eine Gelegenheit zum Anstellen dieser Versuche fand sich beim Betrieb der elektrischen Straßenbahn vom Kadettenhaus nach dem Anhalter Bahnhof in Lichterfelde. In fast zehnjähriger stiller

\* F. Baltzer: Die elektrische Stadtbahn in Berlin von Siemens & Halske. Sonderabdruck aus der „Zeitschrift für Kleinbahnen“ 1897.

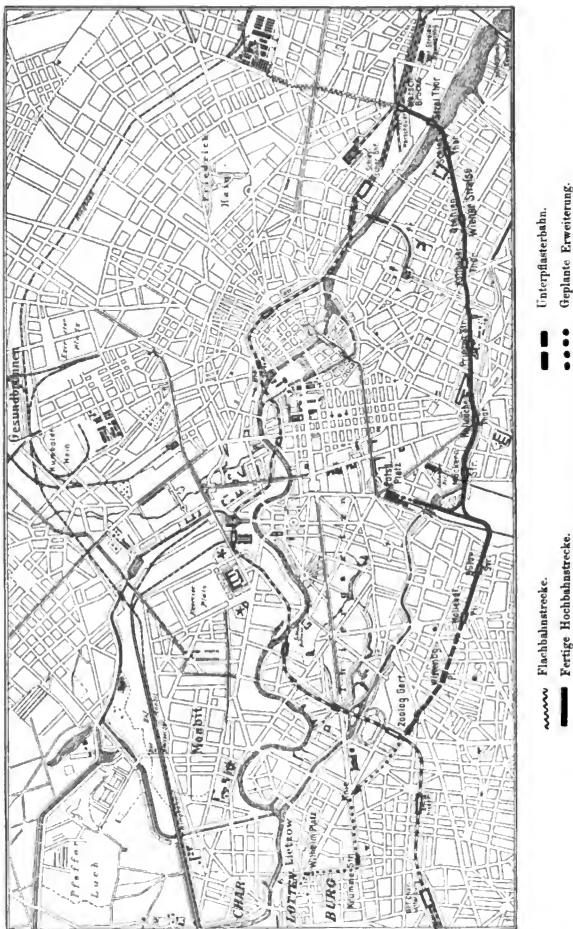


Abbildung 1. Linienführung der elektrischen Hoch- und Untergrundbahn in Berlin.

Thätigkeit reiften unnehmer hier die Pläne für die Berliner elektrische Stadtbahn heran, während draussen die junge Wissenschaft der Elektrotechnik auf allen Gebieten der Industrie gewaltige Fortschritte machte und an anderen Orten, wie Budapest, schon Proben ihrer Verwendbarkeit im städtischen Straßenaufbauwesen ablegte. Inzwischen war auch die Berliner Stadtbahn (Staatsbahn) in Betrieb genommen worden und hatte sich einer starken Beliebtheit im Stadtverkehr zu erfreuen, der infolgedessen einen großen Aufschwung nahm. Als deshalb im Januar 1891 die Firma Siemens & Halske von neuem mit einem Entwurf für eine elektrische Stadtbahn hervortrat, konnte weder das Bedürfnis zu ihrer

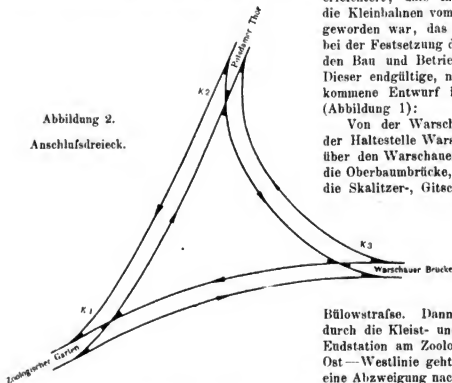
polizeilicher Natur als die Rücksichtnahme auf die mit herrlichen Baumpflanzungen geschmückten Uferstraßen, die gegen die Benützung der Kanalufer vorgebracht wurden. Die darauf mit den beteiligten Behörden eingeleiteten neuen Verhandlungen führten nun endlich zu einer Linie, die allen billigen Anforderungen zu entsprechen schien und daher auch durch einen Königlichen Erlaß vom 22. Mai 1893 genehmigt wurde. Damit war der erste große Schritt zur Verwirklichung eines Unternehmens gethan, das berufen erscheint, in dem Verkehrswesen der Reichshauptstadt eine hervorragende Rolle zu spielen. Die weitere geschäftliche Behandlung der Angelegenheit wurde dadurch wesentlich erleichtert, daß inzwischen das Gesetz über die Kleinbahnen vom 28. Juli 1892 rechtskräftig geworden war, das ein vereinfachtes Verfahren bei der Festsetzung der Einzelbestimmungen über den Bau und Betrieb der Hochbahn gestattete. Dieser endgültige, nunmehr zur Ausführung gekommene Entwurf hat folgende Linienführung (Abbildung 1):

Von der Warschauer Brücke in der Nähe der Haltestelle Warschauerstraße der Stadtbahn über den Warschauer Platz, das Stralauer Thor, die Oberbaumbrücke, das Schlesische Thor, durch die Skalitzer-, Gitschinerstraße, am Halleschen Thor vorbei, auf dem nördlichen Ufer des Landwehrkanals, über das Gelände der Anhalter und Potsdamer Bahn hinweg und durch die Luckenwalderstraße zur

Bülowsstraße. Dann über den Nollendorfsplatz, durch die Kleist- und Tauenzienstraße nach der Endstation am Zoologischen Garten. Von dieser Ost—Westlinie geht an der Luckenwalderstraße eine Abzweigung nach dem Potsdamer Platz. Für den ersten, auf Berliner Gebiet belegenen Theil der Strecke von der Warschauer Brücke nach der Zietenstraße unweit des Nollendorfsplatzes wurde am 15. März 1896 durch den zuständigen Polizeipräsidenten von Berlin die Genehmigung zum Bau und Betrieb auf 90 Jahre ertheilt, während um die Fortsetzung auf Schöneberger und Charlottenburger Gebiet noch wieder heftige Kämpfe entbrannten, die äußerst hemmend auf den weiteren Fortgang der Sache wirkten und schließlich zu einer vollständigen Aenderung des Entwurfs auf der letzten Strecke bis zum Zoologischen Garten führten, indem beschlossen wurde, die Bahn vom Nollendorfsplatz an nicht als Hoch-, sondern als Untergrundbahn zu bauen.

Aus den Bedingungen der staatlichen Genehmigung führen wir an, daß als Betriebskraft der elektrische Gleichstrom angenommen wurde. Für die Viaductconstructionen der Hochbahn wurde an den Straßenkreuzungen eine lichte

Abbildung 2.  
Anschlußdreieck.



Herstellung geeignet, noch nach den in Lichterfelde und an anderen Orten gesammelten Erfahrungen an der betriebssicheren Ausführung und der ohne wesentliche Benachtheiligung der Anwohner möglichen Verkehrsabwicklung auf einer Hochbahn gezweifelt werden. Während es sich früher stets um schmalspurige Bahnen gehandelt hatte, zeigte der neue Entwurf die Vollspur. Im übrigen war die vorgeschlagene Linie von der Stadtbahnstation Warschauerstraße im Osten bis zum Zoologischen Garten im Westen mit Abzweigungen nach Charlottenburg und dem Grunewald geplant. Auf eine Länge von etwa 5 km, nämlich vom Elisabethufer bis zur Lichtensteinbrücke, sollte nach diesem Entwurf die Hochbahn dicht neben dem Landwehrkanal liegen. Dieser Gedanke, so verlockend er auf den ersten Blick erschienen war, brachte den Entwurf doch bald zu Fall. Es waren sowohl Bedenken strom-





Anfang des Jahres 1896 stattgefunden hatte und die nur unerheblichen Einwendungen gegen den Plan erledigt worden waren, stand dem eigentlichen Baubeginn auf Berliner Gebiet nichts mehr entgegen.

anordnungen wie in den Einzelheiten und den verschiedenen Abschnitten der Ausführung eine Fülle des Beachtenswerthen. Der Fachrichtung dieser Zeitschrift und dem zur Verfügung stehen-



Abbildung 4. Das Anschlussdreieck während des Baues.

Der erste Spatenstich geschah am 10. September 1896. Noch in demselben Jahre wurde ein Theil des Mauerwerks für den Unterbau der Viaductstrecke vom Kottbuser Thor nach dem Halleschen Thor fertiggestellt und das gesammte

den Raum entsprechend müssen wir uns jedoch darauf beschränken, nur den Entwurf in großen Zügen zu beschreiben und einige Hauptgesichtspunkte anzuführen, die bei der Entwurfsbearbeitung und der Betriebsausrüstung maßgebend gewesen

Abbildung 5 bis 8.

Schnitte durch den Viaduct  
in der  
Bülowsstraße.

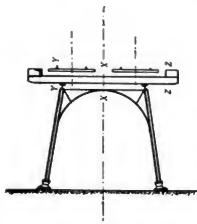


Abbildung 5. Querschnitt.

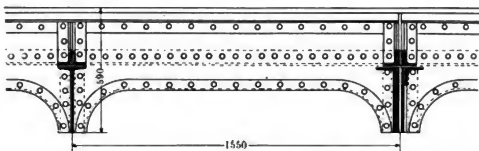


Abbildung 6. Schnitt Z-Z.

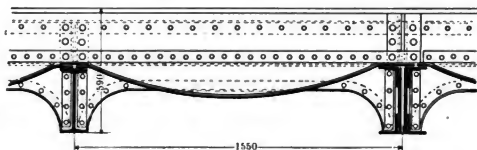


Abbildung 7. Schnitt Y-Y.

Eisenwerk für die Viaducte in der Gitschinerstraße vergeben.

Der Entwurf und die Herstellung der Berliner elektrischen Stadtbahn bieten sowohl in der Gesamtanlage und den allgemeinen Bau-



Abbildung 8. Schnitt X-X.

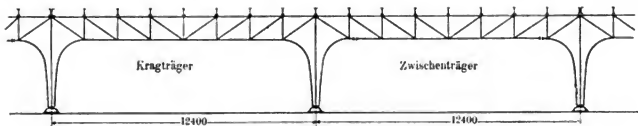


Abbildung 9. Ansicht der Gesamtanordnung eines Viaductes.

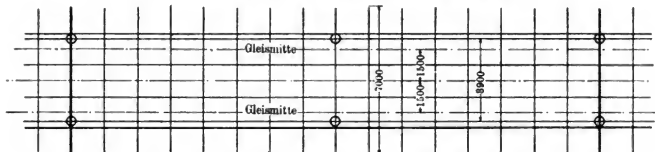


Abbildung 10. Grundriss der Gesamtanordnung eines Viaductes.

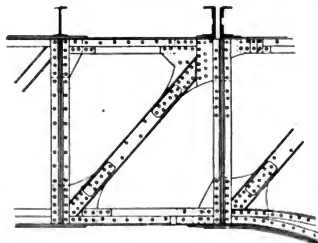
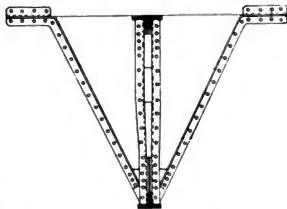
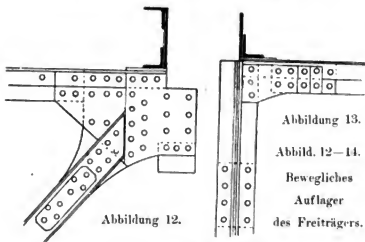
Abbildung 11.  
Kragträgerende mit eingehängtem Freitragträger.Abbildung 15.  
Schnitt durch den Freitragträger.

Abbildung 14.

sind. Näher eingegangen werden kann nur auf einige der bemerkenswerthesten Bauwerke, namentlich die Eisenconstruktionen. Wir behalten uns dabei vor, gelegentlich noch den einen oder anderen interessanten Eisenbau, der heute nicht erwähnt werden kann, zu besprechen.

Die Hoch- und Untergrundbahn beginnt, wie erwähnt, an der Stadtbahnhstation Warschauerstraße als Hochbahn. Die hier angelegte Station hat, um Verwechslungen mit der Stadtbahnstation zu vermeiden, den Namen Warschauer Brücke erhalten. An die Hochbahn schließt in nordöstlicher Richtung eine der Warschauerstraße folgende 2 km lange elektrische Flachbahn mit Oberleitung an, die den Verkehr nach dem an der Eldenaerstraße und dem Forkenbeckplatz liegenden Viehhof vermittelt. In südwestlicher Richtung wird in geringer



Abbildung 16. Mittlerer Gehweg in der Bülowstraße mit der elektrischen Hochbahn.



Abbildung 17. Viaductanordnung vor der Anhalter Bahn.



Abbildung 18. Aufsergewöhnliche Pfeileranordnung der elektrischen Hochbahn.



Abbildung 19. Schräge Strafenunterfhrung am Landwehrkanal.



sie mitten durch ein Haus geführt ist, und an der Lutherkirche vorbei in die Bülowstraße ein, während die Zweigbahn nach dem Potsdamer Platz auf dem Streifen zwischen der Köthenerstraße und den Staatsbahnanlagen angelegt ist. Der letzte Theil dieser Zweiglinie ist unterirdisch geführt, auch liegt der Endbahnhof unter dem Straßenspflaster, da von ihm aus eine Fortsetzung der Bahn als Unterpflasterbahn durch die Königgrätzer-, Voss- und Mohrenstraße nach dem Spittelmarkt und weiter nach dem Alexanderplatz geplant ist. Dicht vor der Kreuzung mit

burgs wird später weitere Stadttheile von Charlottenburg aufschließen. Im Bau begriffen ist schon die Verlängerung in der Hardenbergstraße bis zur Fasanenstraße für die Aufnahme der nothwendigen Betriebsgeleise zum Aufstellen und Umsetzen der Züge am Zoologischen Garten.

Die Hoch- und Untergrundbahn ist auf ihrer ganzen, etwas mehr als 10 km betragenden Länge zweigeleisig mit Vollspur (1,435 m) und 3,0 m Geleis-Entfernung auf den Hochbahnstrecken und 3,24 m auf den Untergrundbahnstrecken ausgeführt. Die größte Steigung ist, abgesehen



Abbildung 22. Fahrplananordnung der elektrischen Hochbahn.

der Potsdamerstraße ist an der Ost—Westlinie die Haltestelle Bülowstraße angelegt. Dann kommt auf dem Nollendorfplatz die letzte Hochbahnhaltestelle gleichen Namens, denn unmittelbar hinter dem Nollendorfplatz erfolgt der Abstieg zur Untergrundbahn mit einer 1:32 geneigten Rampe. Die Bahn liegt nunmehr in der Kleist- und Tauenzienstraße unter dem mit Bäumen eingefassten Mittelfußweg, umfährt die Kaiser Wilhelm-Gedächtniskirche und endigt vorläufig am Zoologischen Garten mit einer Haltestelle. Zwischen der Kleist- und Tauenzienstraße liegt noch eine Haltestelle Wittenbergplatz. Eine Fortsetzung vom Zoologischen Garten durch die Hardenbergstraße, über das sogenannte Knie, die Bismarckstraße nach dem Innern Charlotten-

von der Rampe am Nollendorfplatz, 1:38, der kleinste Bogenhalbmesser — jedoch nur in zwei Fällen — 80 m, in der Regel konnten flachere Neigungen und größere Bogenhalbmesser angewandt werden. Die Höhenlage der Hochbahngeleise über den Gehwegstreifen war im allgemeinen durch die Forderung der Feuerpolizei bestimmt, daß die Trägerunterkante mindestens 2,8 m über den benutzten Straßen liegen müsse, um die freie Bewegung mit Löschgeräthen quer über die Straßen zu sichern. Auch war natürlich für alle Kreuzungen mit Querstraßen und Eisenbahnen der erforderliche Lichtraum für den Durchgang der Straßenfuhrwerke und Eisenbahnbetriebsmittel freizuhalten. Auf den Untergrundstrecken bestimmte sich die Höhenlage der Geleise ledig-

lich nach der Höhe der Betriebsmittel der Untergrundbahn zu 3,33 m. Der Unterbau der Hochbahn konnte erheblich leichter hergestellt werden

pfeiler kommen nur vereinzelt als Gruppenpfeiler und als Abschlufs neben den Straßenunterführungen, Brücken und Haltestellen vor. Ge-

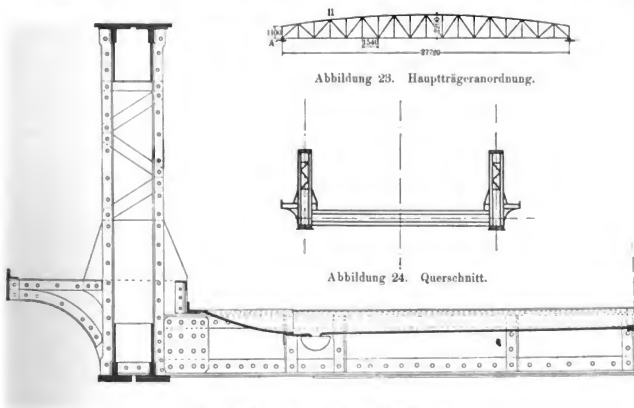


Abbildung 25. Einzelheiten des Querschnitts.

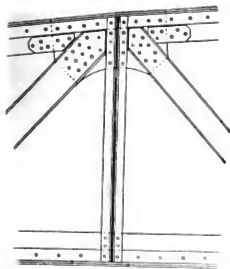


Abbildung 26. Knotenpunkt der Hauptträger.  
(Vergleiche B in Abbildung 23.)

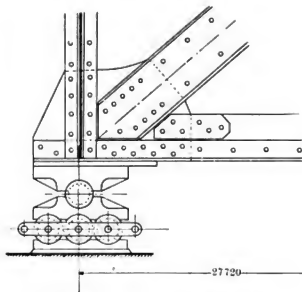


Abbildung 27. Auflager der Hauptträger.  
(Vergleiche A in Abbildung 23.)

Abbildung 23 bis 27. Unterführung der Zietenstrasse.

als der Unterbau der bestehenden Berliner Stadtbahn (Staatsbahn), da nicht mit Belastungen durch schwere Locomotiven, sondern durch leichte elektrische Wagen zu rechnen war. Er besteht im allgemeinen aus eisernen Viaducten; Stein-

wölbte Viaducte finden wir auf der Oberbaumbrücke und dem Gelände des ehemaligen Dresdener Bahnhofs beim Anschlußdreieck. Endlich liegen kurze Strecken des Bahnkörpers zwischen Futtermauern. Bei den eisernen Viaducten und Straßen-

unterführungen der Hochbahn ist für jedes Geleise nur ein Hauptträger und eine Säulenreihe angeordnet (Abbildung 5 bis 8). Die Hauptträger der Viaducte liegen in der Regel im Abstände von 3,5 m unter den Geleisen und sind abwechselnd als Kragträger und als eingehängte Freiträger ausgebildet (Abbildung 9 und 10). Die beiden Kragträger sind jedesmal mit den zugehörigen



Abbildung 28. Ansicht der Hauptträger.



Abbildung 28. Oberansicht.

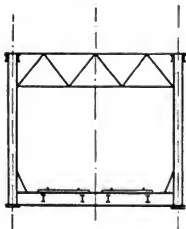


Abbildung 29. Querschnitt.

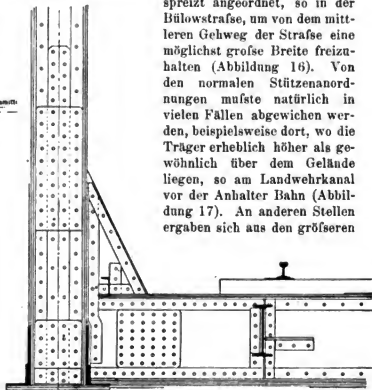


Abbildung 30. Einzelheiten des Querschnitts.

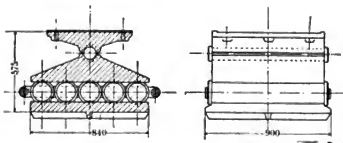


Abbildung 31. Bewegliches Lager.

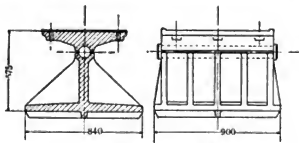


Abbildung 32. Festes Lager.

Abbildung 28 bis 32. Brücke von 84,384 m Stützweite.

vier Stützen zu einem festen, nach allen Seiten versteiften Gerüst verbunden. Diese Anordnung hat den Vortheil, daß die Stützen an den Fußpunkten keine Biegemomente anzunehmen haben und nicht verankert zu werden brauchen. Die Freiträger liegen zwischen den überhängenden Enden je zweier benachbarten Kragträger und sind mit Gelenken und beweglichen Gurtanschlüssen oder mit besonderen Lagern eingehängt, so daß die Beanspruchung der Träger unabhängig von der Formänderung und der Höhen-

lage der Stützen ist und die Längenänderungen infolge von Temperaturunterschieden ausgeglichen werden. Derartige Viaducte kommen als Normalconstructionen mit Stützweiten von 12,0, 16,5 und 21 m vor (Abbildungen 11 bis 15). Die Stützen sind in der Regel mit krenzförmigem Querschnitt aus Winkeleisen und Platten gebildet. Auf einigen Strecken sind sie der Quere nach gespreizt angeordnet, so in der Bülowstraße, um von dem mittleren Gehweg der Straße eine möglichst große Breite freizuhalten (Abbildung 16). Von den normalen Stützenanordnungen mußte natürlich in vielen Fällen abgewichen werden, beispielsweise dort, wo die Träger erheblich höher als gewöhnlich über dem Gelände liegen, so am Landwehrkanal vor der Anhalter Bahn (Abbildung 17). An anderen Stellen ergaben sich aus den größeren

Breitenabmessungen der ganzen Eisenconstruction abweichende Anordnungen der Stützen (Abbildung 18). Bei einzelnen Straßenunterführungen hat man versucht, die Stützen durch Anbringung von schmückendem Beiwerk künstlerisch auszubilden (Abbildung 19). Die Gesamtanordnung von Normalviaducten in Verbindung mit Straßenüberführungen und Brücken ist aus den Abbildungen 20 und 21 zu ersehen. Die Fahrbahn der Viaducte ist in der Weise gebildet, daß Hängebleche zwischen die auf die Haupt-





1000 m von einander entfernt, nur zwischen den Haltestellen Möckernbrücke, Potsdamerstraße und Potsdamerplatz ist die Entfernung erheb-

und bestehen daher bei der Hochbahn in der Regel nur aus einem zu ebener Erde belegenen Vorraum, den einen Fahrkartenschalter ein-



Abbildung 35. Verwendung schwimmender Gerüste auf dem Landwehrkanal.



Abbildung 36. Aufstellung von Eisenconstructions über der Anhalter Bahn und dem Landwehrkanal.

lich größer (fast 2000 m), weil hier die Staatsbahnanlagen übersetzt werden, wo die Anlage von Haltestellen weder möglich noch notwendig war. Die Haltestellen sind möglichst einfach ohne Warteräume und Abortanlagen eingerichtet

schließenden überdeckten Treppen und den mit einer Halle überdachten Bahnsteigen. Die Gesamtanordnung einer Haltestelle ist aus der Abbildung 33 zu ersehen. Es sind 3 m breite Außenbahnsteige angeordnet, so daß die Geleise



Abbildung 37. Aufstellung einer Brücke mittels Vorkragens der Hauptträger.



Abbildung 38. Eisenconstruction einer Tunnelstrecke.

ohne Richtungsänderung durchgehen können. Die Seitenwände der Haltestellen sind in Eisenschachwerk hergestellt. Die bedeckte Bahnsteiganlage ist zunächst auf drei bis vier Wagenlängen bemessen worden, doch hat man bei der Anordnung der Träger darauf Rücksicht genommen, daß eine etwa erforderliche Verlängerung unter Aufrechterhaltung des Betriebes ausgeführt werden kann.

Die Berechnung der eisernen Ueberbauten der Viaducte und Brücken ist mit dem Lastenzug Abbildung 34 durchgeführt, der ungefähr die Abmessungen und Achsdrücke der Triebwagen mit Drehgestellen zeigt. Das für die Eisenbauten zur Verwendung gekommene Material ist mit Ausnahme der Auflagertheile, die aus Gußstahl bestehen, durchweg Flußeisen, an das die bei uns allgemein üblichen Anforderungen gestellt wurden.

Bei der Aufstellung der Eisenconstruktionen für die Viaducte und Straßenunterführungen waren in der Regel ungewöhnliche Schwierigkeiten nicht zu überwinden, da man — wie erwähnt — schon bei der Entwurfsbearbeitung genügende Rücksicht auf die Ausführung

genommen hatte und diese Bauten in geringer Höhe über dem Gelände lagen, so dafs man einfache feste Gerüste verwenden konnte. Nur an der Kreuzungsstelle mit dem Landwehrkanal und der Auhalter Bahn war es nicht möglich, überall feste Gerüste herzustellen, man mußte vielmehr schwimmende Gerüste verwenden, oder auch die Hauptträger durch Vorkragen aufstellen (Abbildung 35 bis 37).

Auch bei der Herstellung der Untergrundstrecken hat das Eisen umfangreiche Verwendung gefunden, namentlich für die Decken und Zwischenstützen. Die Wände und die Sohle der Tunnel sind in Beton angeführt, die Decken aus einem Eisengerippe mit Längs- und Querträgern gebildet, das durch eine mittlere Säulenreihe und die Seitenwände unterstützt wird (Abbildung 38). Zwischen den Querträgern sind Betonkappen angeführt (Abbildung 39). Die Mittelsäulen sind mit breiten Füßen auf die Tunnelsohle gesetzt und haben am oberen Ende Tangentiallager zur Aufnahme der Längsträger (Abbildung 40). Im ganzen waren für den Bau der Hoch- und Untergrund-Bahn etwa 25 000 t Eisen zu liefern. Zur Herstellung der Untergrundstrecken wurde der Grundwasserstand soweit gesenkt, dafs im Trocknen gearbeitet werden konnte. Nur am Potsdamerplatz mußte auf Verlangen der Stadt Berlin, die für später eine

rechts ein- und ausgestiegen. Das Wageninnere ist bei allen Wagen so getheilt, dafs der eigentliche Sitzraum von dem Führer- und dem Einsteiger Raum getrennt ist. Der Einsteiger Raum bildet eine Art von Vorflur, in dem sich die ein- und aussteigenden Personen bequem bewegen und an Stangen festhalten können. Die Wagen III. Klasse sind gelb gestrichen. Ein Zug von 3 Wagen enthält 122 Sitzplätze, kann aber 170 Personen aufnehmen. Im Bedarfsfalle erhält jeder Zug noch einen vierten Wagen als Anhängewagen. Wenn das auch nicht reicht, werden zwei Züge von je drei Wagen zusammengekuppelt. Die

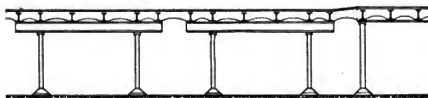


Abbildung 39.

Eisenconstruction für die freie Strecke der Unterpflasterstrecken.

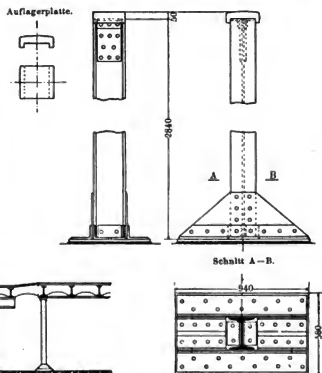


Abbildung 40.

Stütze für die freie Strecke.

Untergrundbahn in der Königgrätzerstrasse plant, so tief fundirt werden, dafs die Verwendung von Prefabluft erforderlich war (Abbildung 41).

Die Züge auf der Hoch- und Untergrund-Bahn bestehen aus zwei Triebwagen III. Klasse und einem dazwischen gestellten Beiwagen II. Klasse. Der Wagen II. Klasse ist roth lackirt und hat zu beiden Seiten eines Mittelganges gepolsterte feste Längssitzplätze, sowie vorne und hinten an der Stirn noch je einen Klappsitz. Außerdem ist noch eine Anzahl Stehplätze vorhanden. Die Wagen III. Klasse enthalten vorne den völlig abgeschlossenen Führerstand und sodann feste Sitzplätze und einen Klappsitz nebst einer Anzahl von Stehplätzen. Die Wagen sind durch zwei große Schiebethüren zugänglich, von denen die eine nur zum Einsteigen, die andere nur zum Aussteigen dienen soll. Es wird, in der Zugrichtung gesehen,

Zugfolge beträgt 2 1/2 oder 5 Minuten je nach Bedarf. Eine Fahrt vom Schlesischen Thor nach dem Zoologischen Garten dauert etwa 20 Minuten, während die Straßenbahnen dafür 40 Minuten gebrauchen. Da der elektrische Betrieb der Hoch- und Untergrund-Bahn ein schnelleres Anfahren und Halten gestattet als der Dampftrieb, fährt man auf ihr mit einer Reisegeschwindigkeit von 25 km/Stunde, die größer ist als auf der Berliner Stadtbahn, wo infolge der vielen Haltestellen sich nur eine geringere Reisegeschwindigkeit erreichen läßt. Auch übertrifft die Berliner Hoch- und Untergrund-Bahn in dieser Hinsicht die Pariser Stadtbahn. Der Aufenthalt auf den Stationen beträgt durchschnittlich 15 bis 20 Secunden.

Die für den Betrieb erforderliche Electricität wird auf einem in der Nähe des Anschlußdreiecks an der Trebbiner- und Luckenwalder-

Straße belegen Kraftwerk hergestellt. Das Kraftwerk enthält in mehreren Stockwerken übereinander die Rohrleitungen, die Maschinen, den Fuchskanal und schließlich die Kessel. In dem Maschinenraum sind zunächst drei stehende Dampfmaschinen von je 900 bis 1200 Pferdekraften aufgestellt, die je mit einer Dynamo-

20 t Tragfähigkeit bestreichen in der Längsrichtung das Gebäude, so daß alle Maschinenteile leicht eingebaut und ersetzt werden können. Ueber dem Maschinenraum ist zunächst ein Zwischengeschoss vorgesehen, in dem die Abzugskanäle für die Feuer gas und die Aschenkanäle der darüber angeordneten Kessel liegen. Es sind

vorerst 6 Kessel aufgestellt, die voraussichtlich auch später geügend werden, indessen ist eine Erweiterung der Kesselanlage möglich. Das Kraftwerk hat Anschluß an die Staatsbahn und den Landwehrkanal. Die Kohlen werden den Kesseln durch eine mechanische Fördereinrichtung zugeführt, die aus einer Förderbandanlage und einem Becherwerk besteht. Mit den Förderbändern werden die Kohlen an das Kraftwerk herangeführt und dort mit dem Becherwerk in die im Giebel des Hauses über den Kesseln liegenden Kohlenbunker gehoben, aus denen sie selbstthätig den Kesselfeuernungen zufallen. Auch die Asche wird mit mechanischen Einrichtungen fortgeschafft. Der zu dem Kraftwerk gehörige Schornstein mußte wegen der hohen Lage der Kessel die beträchtliche Höhe von 80 m erhalten; sein Durchmesser ist wegen der großen Arbeitsleistung noch  $3\frac{1}{2}$  m an der Mündung.

Wenn man bedenkt, daß die Zunahme der Personenbeförderung in Berlin auf der Stadt- und Ringbahn, den elektrischen Straßenbahnen und mit Omnibussen in dem Zeitraum von 1895 bis 1899 etwa 52 % betragen hat, während die Bevölkerungsziffer in dem-

selben Zeitraum nur um 13,4 % gestiegen ist, so erhellt daraus, ein wie gewaltiger Verkehrsaufschwung in den letzten Jahren in Berlin stattgefunden hat. Es dürfte daher außer Frage stehen, daß die Berliner Hoch- und Untergrund-Bahn ein gewinnbringendes Unternehmen sein wird.

Wir sind der Bauleitung der Bahn für die Ueberlassung der Unterlagen zu dieser Abhandlung zu ganz besonderem Dank verpflichtet.



Abbildung 41. Fundirung der Untergrundbahn am Potsdamer Platz.

maschine von 800 K.-W. Leistung gekuppelt sind. Für zwei weitere Dampfmaschinen und Dynamos ist noch Raum vorhanden, auch gehört das Nachbarhaus der Bahngesellschaft, so daß in einem später herzustellen Anbau noch zwei weitere Maschinen untergebracht werden können. Da die neuen Maschinen für 1600 Pferdekraft Leistung gebaut werden sollen, werden nach vollständigem Ausbau 10 000 Pferdekraft zur Verfügung stehen. Zwei Laufkräne von 15 und

## Neue Blechwalzwerksanlage der Carnegie Steel Co. in Homestead, Pa.\*

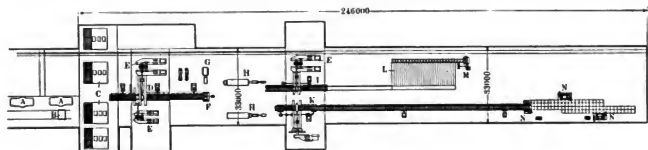
Von Oberingenieur Hermann Illies.

(Hierzu Tafel II.)

Der Bau der Walzwerksanlage für Universalbleche, welche in „Stahl und Eisen“ 1901, Heft 3, S. 123 und Heft 12, S. 636 beschrieben wurde, hatte kaum begonnen, als noch eine zweite

\* Nachtrag zu dem Artikel „Amerikanische Walzwerksanlagen“, „Stahl und Eisen“ 1900 Nr. 14, S. 734.

Blechwalzwerksanlage projectirt wurde, die auch so schnell wie möglich in Betrieb genommen werden sollte, um die damalige günstige Geschäftslage auszunutzen. Die Bethlehem Iron Co., die ihrer — sowohl in Bezug auf die Kohlen- wie auf die Erzlager — ungünstigen Lage wegen in

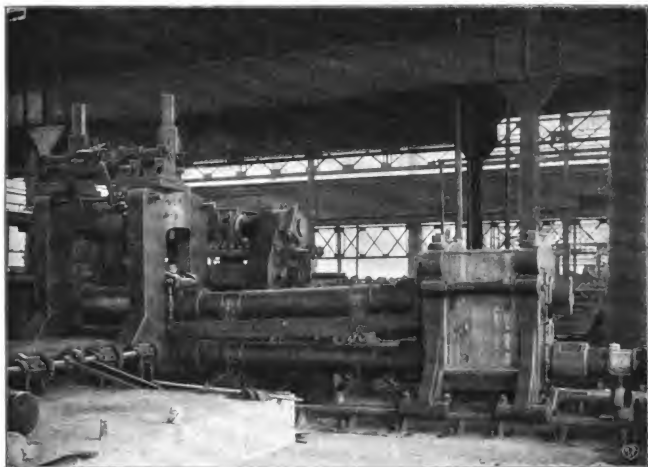


Figur 1. Blechwalzwerksanlage der Bethlehem Steel Co., Bethlehem, Pa.

A Martinöfen. B Chargemaschine. C Tiefofen. D Universal-Blockwalzwerk. E Reversiermaschine. F Hydraulische Scheere. G Hydraulische Pumpe. H Nachwärmöfen. J Universal-Plattenwalzwerk. K Plattenwalzwerk. L Warmbett und Richtplatten. M Scheere. N Scheeren.



Figur 2. Universal-Blockwalzwerk.



Figur 3. Universal-Blockwalzwerk.

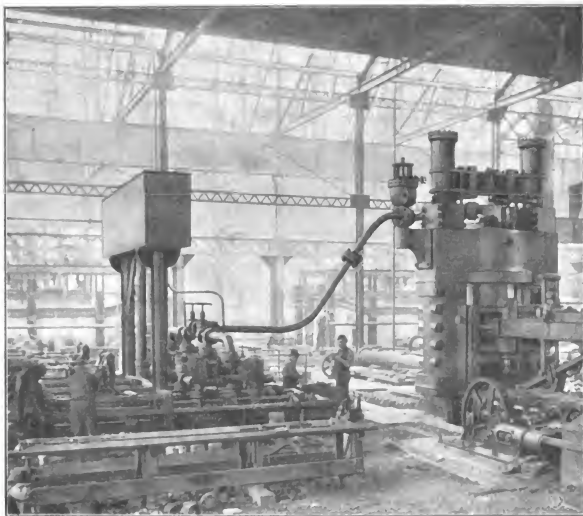


Figur 4. Reversirmaschine.



Walzeisenfabricaten nicht mehr concurrenzfähig war, bot ihre gesammte Blechwalzwerksanlage an, welche erst im Jahre 1897 gebaut und kaum einige Monate im Betrieb gewesen war. Sie bestand aus einem Universalblockwalzwerk von 810 mm horizontalem und 510 mm verticalem Walzendurchmesser, einem Universalblechwalzwerk von 660 mm horizontalem und 410 mm verticalem Walzendurchmesser, auf dem Bleche von 1 m Breite und 15 m Länge gewalzt werden können,

öfen und Nachwärmöfen und die mangelhaften Adjustage- und Verladevorrichtungen die Production der Strafsen gehemmt wurde; der Gesamtplan der Carnegieschen Neuanlage (Tafel II) zeigt, dafs hierauf besonders Rücksicht genommen wurde. Die Durchweichgruben wurden um die schon vorhandene Anzahl vermehrt und neun grofse Nachwärmöfen gebaut. Letztere sind in zwei Reihen angeordnet, deren jede durch zwei Einsatzmaschinen bedient wird. Das Richt-



Figur 5. Hydraulische 3000-t-Scheere.

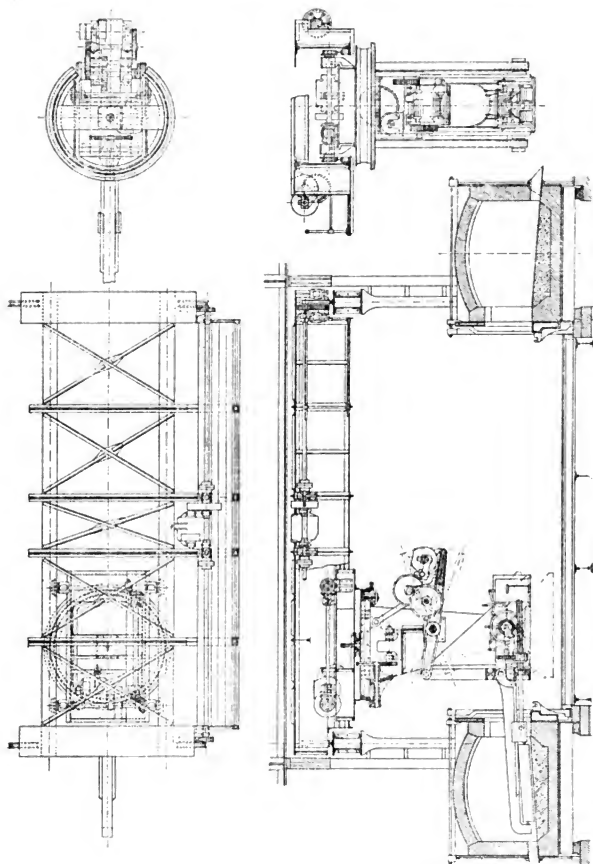
sowie einem Trio-Blechwalzwerk von 860 mm Walzendurchmesser, auf dem Bleche bis 3250 mm Breite hergestellt wurden, samt dazu gehörigen Rollgängen, Scheeren, Kränen n. s. w., wie aus Figur 1 ersichtlich. Die Maschinen, Walzenstraßen, Rollgänge und die hydraulische 3000-t-Scheere sind von Mackintosh Hemphill & Co., Pittsburg, gebaut, die Warmbetten, Scheerenrollgänge und Richtplatten von Henry Aiken, Pittsburg, und die Einsatzmaschinen von der Wellman Seaver Eng. Co., Cleveland, geliefert worden.

Der Hauptfehler der Bethlehem-Anlage bestand darin, dafs durch die geringe Auzahl von Tief-

und Warmbett des Universalblechwalzwerks wurde nm das Doppelte verlängert und jede Hälfte für sich angetrieben, um alle Störungen im Betriebe zu vermeiden. Das Blechwalzwerk erhielt einen neuen, breiteren Auslaufsich, in welchen eine Richtmaschine von Hilles & Jones eingeschoben wurde.

Im Januar 1899 wurde das Project angefangen, im März mit den Ausgrabungen und im April mit der Montage der Maschinen und Strafsen begonnen, die dann auch schon völlig montirt waren, als im Juni die Gebäude errichtet wurden. Diese bestehen ganz aus Stahl und haben Wellblechdächer und -Bekleidung. Im





Figur 6. Einsetzmaschine.

August wurde mit der Montage der Kessel begonnen, die dann am 1. October zum erstenmal angeheizt wurden.

Das Kesselhaus ist 77 m lang und hat eine Spannweite von 30,480 m; es sind darin 28 stehende Cahall-Kessel von je 267 qm Heizfläche in zwei Reihen aufgestellt. Der Dampfdruck beträgt 10 Atm. In der Mitte liegt der Kohlenrumpf *D* (siehe die Tafel). Die Kohlen werden vom Eisenbahnwagen in die Grube *A* entleert und mit einem Becherwerk in die Rümpfe gebracht. Von hier aus gelangt die Kohle in elektrisch angetriebene Beschickungsmaschinen *E* und durch diese auf Kettenroste *F*. Die Asche fällt von diesen Rosten auf eine geneigte Ebene, rutscht auf dieser in den Aschenwagen *G* hinab und wird durch Becherwerke in die Rümpfe *H H<sub>1</sub>* gebracht, aus welchen sie nach Bedarf in darunter stehende Wagen entleert wird. Für die ganze Anlage ist eine Centralcondensation nach System Weiss ausgeführt, und für neue Maschinen und Einrichtungen einschließlic Kessel, Rohrleitungen, Rollgänge, Kräne u. s. w. wurden noch 1 500 000 *M*. verausgabt. Die Gesamtanlage hat 21 000 000 *M*. gekostet und entspricht den an sie gestellten Erwartungen. Das Blockwalzwerk, welches 500 bis 600 t i. d. Schicht walzt, ist in Figur 2 und 3, die

Maschine für die horizontalen Walzen in Figur 4 dargestellt. Figur 5 zeigt die hydraulische 3000-t-Scheere, die schon in dem vorerwähnten Artikel beschrieben worden ist. Die Einsetzmaschine ist in Figur 6 dargestellt.

Sämtliche Hauptgebäude haben Verbindung mit der Normalspurbahn, um Reservethelle schnell befördern zu können. Im Kesselhaus ist eine eigene hydraulische Anlage vorgesehen, die aus drei Compound-Duplex-Pumpen besteht. Die Dampfzylinder haben 560 und 920 mm Durchmesser, die Pumpenzylinder 250 mm. Der Hub ist 900 mm, der hydraulische Druck 40 Atm. Der Gewichts-Druck-Regler hat 600 mm Zylinderdurchmesser und 3660 mm Hub und ist durch eine directe schmiedeiserne Leitung von 190 mm innerem Durchmesser und 38 mm Wandstärke mit einem zweiten Accumulator von 500 mm Zylinderdurchmesser, der im Gebäude der Coquillen-Abstreifer Aufstellung gefunden hat, verbunden. Von dieser Hauptleitung zweigen Rohre in jedes Gebäude ab, und beim Blockwalzwerk sowie bei den Plattenscheeren ist noch je ein kleinerer Druck-Regler in die Leitung eingeschaltet. Die Dampfleitung besteht aus schmiedeisernen Rohren und Krümmern mit gewalzten Stahlflanschen. Kupferne Krümmer sind ganz vermieden worden.

## Amerikanische Hochöfen für Gießerei-Roheisen.

Der „Iron and Coal Trades Review“ entnehmen wir nachstehende Beschreibung einer Hochofenanlage, welche speciell der Erzeugung von Gießerei-Roheisen dient und von der Iroquois Iron Company in Chicago ausgeführt worden ist.

Die beiden Hochöfen der Anlage haben 25,9 m Höhe, 5,6 m Kohlensack-Durchmesser, 3,5 m Gestellweite und eine Gichtglocke von 3,04 m. Jeder Ofen hat 10 Düsen von je 152 mm Durchmesser und seine Leistung beträgt 300 tons in 24 Stunden. Die Erze, welche zu Schiff ankommen, werden im Dock aufgelagert und mit Brownschen Gichtaufzügen hochgebracht. Die Ofengichte ist ohne Explosionsklappen angeordnet, weil man die Erfahrung gemacht haben will, daß dieselben Explosionen verursachen, statt sie zu verhindern. Die vier Winderhitzer von je 5,48 m Durchmesser bei 28,5 m Höhe sind nach dem System Cowper-Kennedy mit centralen Verbrennungskammern ausgeführt. Der Stauffinger hat 7,62 m Durchmesser, während Gasreinigungs- und Waschapparate fehlen. Die Hauptgasleitung für die Hochöfen und Dampfkessel hat 1,52 m Durchmesser im Lichte.

Die Dampfkessel-Anlage reicht für eine maschinelle Leistungsfähigkeit von 2000 P.S. aus; in einem besonderen Gebäude neben dem Kesselhause befindet sich die Wasserreinigung Anlage mit zwei Reservoiren, in der das gesamte Speisewasser für die Anlage gereinigt wird. Der Gebläsewind wird durch Allis-Gebläsemaschinen erzeugt und zwar sind für die beiden Hochöfen im ganzen 5 Gebläsemaschinen mit Windzylindern von 2,2 m Durchmesser und Dampfzylindern von 1,07 m Durchmesser bei 1,52 m Hub vorhanden.

In dem Maschinengebäude befinden sich außer den genannten Maschinen noch die Pumpanlage für das Kühlwasser der Hochöfen, sowie die hydraulische Druckpumpe für den Masselbrecher. Letzterer, von der Brown Hoisting Machinery Co. gebaut, ist eine Erfindung von Alexander E. Brown, von der man wesentliche Ersparnisse und eine Vereinfachung des Betriebes erwartet. Die Construction des Masselbrechers ist aus den Abbildungen 1 und 2 ersichtlich. Abbildung 1 zeigt den Aufriss der einen Hälfte der Gießhalle und eine Ansicht der Brechmaschine nach Schnitt EFGH von Abbildung 2;

letztere, Abbildung 2, ist ein rechtwinkliger Querschnitt nach A B C D von Abbildung 1.

Die Gießhalle hat eine Spannweite von 20,66 m und wird durch einen Laufkran beherrscht, an dessen zwei Hebetrommeln ein Gestell von Haken hängt, welche je 430 m/m Abstand voneinander haben und in die entsprechenden Zwischenräume des Masselgufs-

der Stempel das Gufsstück an 5 Stellen durchbrochen wird, so zwar, daß jedesmal 2 Masseln von demselben abgetrennt werden; die Bruchstücke werden auf einer eisernen Rutsche an das Ende der Gießhalle direct in Transportwagen und in diesen weiter befördert.

Mit einem kleineren Masselbrecher von gleicher Construction und ebenfalls von der

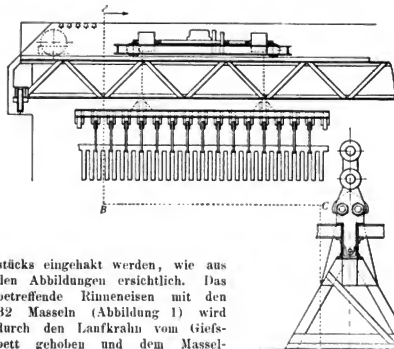


Abbildung 1.

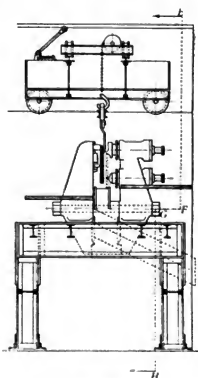


Abbildung 2.

stücks eingehakt werden, wie aus den Abbildungen ersichtlich. Das betreffende Rinneneisen mit den 32 Masseln (Abbildung 1) wird durch den Laufkran vom Gießbett gehoben und dem Masselbrecher zugeführt. Die hydraulische Brechmaschine hat 2 Pressstempel von je 330 mm Durchmesser bei 200 mm Hub und vor denselben ein Schutzblech. Der Zwischenraum zwischen Stempel und Brechbacken beträgt 230 m/m, so daß das an den Haken hängende Gufsstück, entweder durch den Kranarbeiter, oder den die Presse bedienenden Arbeiter, welcher sich auf der Plattform aufhält, bequem in Stellung gebracht werden kann. Die Wirkung des Brechers ist derart, daß mit einem Hub

Brown Hoisting Co. im Jahre 1895 für dieselbe Gesellschaft ausgeführt, ist bis dahin beständig gearbeitet worden und hat man sehr gute Resultate damit erzielt. Der Brecher ist auch speziell für das in Sand gegossene Gießerei-Roh Eisen sehr schätzenswerth, weil durch die Art des Brechens und den Transport eine ausreichende Reinigung stattfindet.

## Wann ist die Anlage eines Blockwalzwerks angebracht?

Ogleich die meisten Thomaswerke in Deutschland zur Anlage von Blockwalzwerken übergegangen sind und damit günstige Resultate erzielt haben, wird von einigen Werken der Erfolg dieser Anlagen doch in Abrede gestellt.

Mit Hilfe des Blockwalzwerks und der Ausgleichungsgruben ist die Herstellung der fertigen Walzproducte, Knüppel, Profileisen, Schienen, Schwellen und selbst Platinen sozusagen direct vom Hochofen gelungen, indem das vom Hoch-

ofen abgestochene Roheisen genügende Wärme und Wärmequellen besitzt, um das Flusseisen zu erzeugen und auch auszuwalzen, ohne daß andere Kohle als zur Dampferzeugung der Betriebsmaschinen, sofern dieselben nicht elektrisch angetrieben werden, erforderlich ist.

Die Anlage eines Blockwalzwerks ist in erster Linie von der Erzeugung des Stahlwerkes abhängig. Auch ist die Einrichtung von Einfluß, d. h. bis zu welcher Erzeugungsmenge die vor-

handenen Hilfsmittel zur Bedienung des Stahlwerkes ausreichen. Für große Stahlwerke, welche ungefähr 600 bis 1000 Tonnen Blöcke in 24 Stunden erzeugen, unterliegt die Zweckmäßigkeit des Blockwalzwerkes keinem Zweifel, da die Einrichtung der Gießgrube, auch bei den besteingerichteten Werken, selbst mit Hilfe einer großen Arbeiterzahl kaum möglich ist, abgesehen von dem schwierigen Arbeiten und der großen Anzahl von Blockformen, welche beim Gießen von Blöcken verschiedener Abmessungen erforderlich sind. Bei diesen Productionen läßt sich auch das directe Walzen am besten durchführen, weil die Ausgleichungsgruben genügend heifs sind.

Neben den allgemeinen Vorzügen des Blockwalzwerkes, Entlastung des Stahlwerkes, leichteres Arbeiten, bessere Qualität, Vermeidung schlechter Blöcke im Fertigwalzwerk, weniger Enden und weniger Störungen beim fertigen Walzen, kommt bei großen Erzeugungsmengen noch der Vortheil des directen Walzens, mit seinen bedeutenden Ersparnissen an Kohle und Arbeitern hinzu. Für Thomaswerke mit 200 bis 300 Tonnen 24 stündlicher Production liegen die Verhältnisse anders. Ein Werk, welches mit 4 bis 5 guten Blockkrähen ausgerüstet ist, kann die Production vollständig bewältigen, auch wenn viele kleine

Blöcke gegossen werden. Angenehm ist ein solcher Betrieb zwar nicht, jedoch wird man in diesem Falle billiger ohne Blockwalzwerk arbeiten. Steigt die Menge der Erzeugung über 300 Tonnen, so ist das Gießen von kleinen Blöcken beschränkt. Ein Thomaswerk mit dieser Production, welches für seinen eigenen Bedarf und seine Kundschaft viele kleine Blöcke herzustellen hat, ist gewissermaßen gezwungen, ein Blockwalzwerk anzulegen, wenn es nicht vollständig auf die Ausdehnungsfähigkeit seines Betriebes verzichten will. Ist das Blockwalzwerk mit einem Fertigwalzwerk direct verbunden, so ist die Anlage noch rentabler. Wenn die Production 400 Tonnen nicht übersteigt, so ist es nöthig, geheizte Gruben anzulegen oder zwischen Block- und Fertigstrasse Oefen einzuschalten. Gegenwärtig liegen die Verhältnisse zwar so, daß Werke, welche für eine Production von 300 bis 400 Tonnen Flußeisen eingerichtet sind, nur 100 Tonnen herstellen. Bei dem scharfen Wettbewerb jedoch, welcher besonders von Amerika her droht, sollten die Werke und namentlich solche, welche auf Export angewiesen sind, nicht versäumen, ihre Betriebs-Einrichtungen zu vervollständigen, damit sie für bessere Zeiten gerüstet sind.

Marchienne-au-Pont. G. v. Bechen.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Talbotverfahren und combinirter Bessemer-Martin-Proceß.

In der vergleichenden Zusammenstellung der Materialkosten des Duplex- und des Talbot-Processes („Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 1 Seite 4) fällt bei ersterem Verfahren der ganz abnorm niedrige Verbrauch an Desoxydationsmaterial (Ferromangan und Ferrosilicium) auf, der nur mit 1,71 t auf 10571 t erzeugte Blöcke angenommen wird, also nur 0,16 kg auf die Tonne Blöcke, während beim Talbot-Ofen der Verbrauch an Ferrolegirungen mit rund 6 kg auf die Tonne Blöcke ausgewiesen wird, was der auch anderwärts benötigten Zusatzmenge wenigstens beiläufig entspricht. Da kein Grund vor-

handen ist, warum der Duplex-Proceß so wesentlich an Mangan sparen sollte, so kann man auch bei demselben den Verbrauch mit mindestens 5 kg für die Tonne annehmen und würden dann für die angegebene Betriebsperiode von 4 Wochen 52,85 t Ferromangan im Werthe von 10560 M einzusetzen sein, statt 299 M, wodurch sich die Materialkosten für die Tonne Blöcke auf 64,92 M erhöhen würde, also um 2,77 M höher wären, als bei Talbot.

Trzynietz, im Januar 1902.

Aug. Zügner.

## Beiträge zur Frage der Gichtgasreinigung.

Von Bernhard Osann.

Gichtgasreinigung, sowohl für motorische Zwecke, wie auch für Winderhitzer, steht heute im Mittelpunkt des Interesses. Gelöst ist die Frage insofern, als eine größere Anzahl Hochofenwerke Reinigungsergebnisse bis 0,01, sogar bis 0,002 g Staub im Cubikmeter Gas erzielt hat. Nun fragt sich: „Wie theuer stellt sich die Reinigung, und wie ist ihre Ausführbarkeit am wirtschaftlichsten?“, dabei aber große Gasmengen vorausgesetzt, d. h. die gesamten Gase großer Hochöfen. Es entstehen da natürlich sehr verschiedenartige und ganz andere Bilder als bei den verhältnismäßig kleinen Reinigungsanlagen, die gegenwärtig noch betrieben werden — klein, im Gegensatz zu denen, die wir für die Zukunft im Auge haben müssen.

Gichtgasreinigung und Gichtgasmotoren werden die Hilfsmittel sein, um dem immer größer werdenden Kraftbedarf der Gebläsemaschinen die Waage zu halten. Ein Kraftbedarf, der bei Zunahme der Windpressung nicht geradlinig, sondern in steil in die Höhe vorausseilender Curve wächst, wenn man Pferdestärken für 1 cbm Wind auf die Senkrechte und Centimeter Pressung auf die Wagerechte aufträgt; hierbei den amerikanischen Wettbewerb ins Auge gefasst, der diese Schwierigkeit mit seinen billigen Kesselkohlen leichter überwindet.

Unter diesen Umständen wäre es zu bedauern, wenn der Unternehmungsgeist, der bei dem gegenwärtigen Niedergange der Conjectur genugsam gedämpft wird, auch durch eine übertriebene Vorstellung von den der Gichtgasreinigung entgegenstehenden Schwierigkeiten gehemmt würde; um so mehr, als der Gichtgasmotorenbau geradezu großartige Fortschritte in ganz kurzer Zeit gemacht hat. Die allzu optimistische Auffassung, die seinerzeit Seraing, verführt durch Verallgemeinerung eigener Erfahrungen, veranlaßt hat, mußte naturgemäß einer Enttäuschung, und diese wieder einer pessimistischen Auffassung Vorschub leisten. Die Ansicht, die seinerzeit Helmholz auf der Frühjahrversammlung 1901 ausgesprochen hat: \* „Rein kriegt man das Gas, aber es kostet zu viel“ habe ich, mehr oder minder ausgeprägt, auch aus dem Munde anderer Fachgenossen gehört.

Wenn man den weiteren Ausführungen folgt, so findet man, daß der Versuch gemacht ist, das Bild einer großen Reinigungsanlage zu entrollen. Naturgemäß erfordert die Gichtgasreinigung Anlage- und Betriebskapital, mit dessen

Belastung man sich vertraut machen muß. Die Höhe dieser Summe ist aber nicht dazu angethan, um an der Zukunft der Gichtgasmotoren zu zweifeln und die Flinte ins Korn zu werfen.

Die Grenze der Gichtgasreinigung muß, meiner Ansicht nach, bei 0,03 g Staub für den cbm Gas im Maximum, womöglich darunter liegen. Wenigstens soll eine Anlage auch für hohe Luft- und Kühlwassertemperaturen in heißer Jahreszeit auf diesen Reinigungsgrad berechnet werden. Das Zusammentreffen mehrerer ungünstiger Umstände, z. B. hoher Gichttemperatur und hoher Wasserdampfgehalte bei heißer unbewegter Luft wird schon häufig genug zu Concessionen Veranlassung geben. Wenn Gase mit viel höheren Staubgehaltziffern zeitweilig ohne Nachtheil in Gichtgasmotoren verarbeitet sind, so ist dennoch große Vorsicht geboten, wie die Differdinger Erfahrungen zur Genüge beweisen. Emil Hiertz-Seraing hat auf der Frühjahrversammlung 1901\* den hohen Thonerdegehalt der Minette als Ursache dieser den Serainger Erfahrungen widersprechenden Ergebnisse angeführt. Es läßt sich diese Annahme nicht widerlegen, aber auch vorläufig nicht beweisen. Wer vermag heute bei der noch nicht genügend geklärten Natur des Gichtstaubes mit Sicherheit festzustellen, welche Bestandtheile schädlich, und in welchem Umfange sie schädlich sein können? Auch von ersten nachtheiligen Wirkungen abgesehen, verursacht das Anseinandernehmen und Reinigen des Inneren eines Gasmotors unter allen Umständen Betriebsstörungen. Soll der Gichtgasmotor in Bezug auf Betriebssicherheit und Dauer ununterbrochenen Betriebes dasselbe leisten, wie ein gut eingerichteter und geleiteter Dampftrieb, so wird man an Reinigungskosten nicht sparen dürfen; um so mehr, als die Unterschiede in den Reinigungskosten für Gas von 0,1 bis 0,15 g Staub im Cubikmeter und für Gas von 0,03 g im Cubikmeter nur unerheblich sind und wahrscheinlich allein durch Ersparnis an Schmiermaterial und Bedienungskosten ihre Deckung finden.

### Die Theorie der Reinigung.

Ehe ich in die Frage der besten Methode für die Gichtgasreinigung eintrete, muß ich die theoretische Grundlage, so gut wie es bei dem gegenwärtigen Stand der Frage möglich ist, entwickeln.

\* „Stahl und Eisen“ 1901 Seite 514.

\* „Stahl und Eisen“ 1901 Seite 513.

Meiner Ansicht nach besteht zwischen dem Staubgehalt des Gases und dessen Wasserdampfgehalt eine innige Wechselbeziehung. Gichtstaubentfernen — es handelt sich hier, wohl gemerkt, nur um den feinen, weiter unten näher gekennzeichneten Staub — heißt: „Wasserdampf entfernen“ und zwar ist letzteres die „*conditio sine qua non*“ für ersteres. Jedoch ist die Staubabscheidung, auch bei fast gänzlich entferntem Wasserdampfgehalt ungenügend, wenn nicht staubaufnehmende Körper bereit stehen, welche die mit Staub geschwängerten Wasserbläschen aus dem Gase herausnehmen. Es können dies Sägemehlkörner oder ähnliche Absorptionskörper sein oder auch gekühlte Flächen, an welchen das Gas vorbeigedrückt wird — also Centrifugalapparate, die als Theisen-Apparate und gewöhnliche Ventilatoren eingeführt sind. Auf die Wirkungsweise der Absorptionskörper in Sägemehlfiltern und Scrubbern, sowie auf die der Centrifugalapparate komme ich weiter unten zurück. Zunächst will ich den Beweis für die Wechselbeziehung zwischen Staubgehalt und Wasserdampfgehalt durch den Hinweis darauf erbringen, daß alle Beispiele vorzüglich durchgeführter Gasreinigung dies ohne weiteres erkennen lassen, z. B.:

	Staub	Wasserdampf
Hörde (Theisen) . . . . .	0,01 g	3,0 g
Friedenshütte (Sägemehlfilter) . . . . .	0,002 g	5,5 g

Ein weiterer Beweis ist das Verhalten fein vertheilten, schwebenden Staubes in der Atmosphäre. Ohne diesen wäre die Bildung von Wasserbläschen, Nebel, Wolken, Regen, Schnee und wie die verschiedenen Formen aus der Luft niederfallenden Wassers auch heißen mögen, unmöglich. Das durch Abkühlung in der Atmosphäre freiwerdende Wasser wird von Staubeinheiten angezogen und diese mit den niederfallenden Wassertropfen auf den Erdboden gebracht. Dadurch wäre allerdings noch nicht bewiesen, daß die Ansammlung des in der Luft schwebenden Staubes einzig und allein durch Wasserdampfanscheidung bewirkt wird — dies mit mathematischer Sicherheit zu beweisen, wird auch schwer fallen; ich denke aber auf Grund folgender Betrachtung die Wahrscheinlichkeit eines solchen Verhaltens darzulegen.

Bekanntlich enthält unsere Atmosphäre große Mengen in ihr schwebenden Staubes in äußerst fein vertheiltem Zustande. Dieser schwebende, feine Staub findet sich überall, auch weit ab von dem Staub erzeugenden Boden und den Stätten organischen Lebens, in eisbedeckten Polarregionen und auf den Gipfeln der höchsten Berge. Der Staub des Vulkans Krakatoa an der Sundastraße wurde noch monatelang auf der nördlichen Halbkugel an der eigenthümlichen

Beeinflussung der Strahlen der untergehenden Sonne wahrgenommen, dabei ist er doch sicher in den Windströmen herumgewirbelt, mit denselben, je nach der Erwärmung, aufwärts und abwärts gestiegen, gegen Gebirgswände und Widerstände aller Art angerannt und ist trotzdem schwebend darin verblieben. Das spec. Gewicht des Staubes wird weit mehr als das des Wassers, geschweige denn der Luft, betragen und dennoch „schwebt“ der Staub. Im gleichen Sinne stelle ich die Frage: „Wie kommt es, daß die Wasserbläschen und Eisnadeln, die unsere Wolken bilden, in der Luft schweben und auch bei vollständiger Windstille nicht niedersinken, gleichsam als ob die Schwerkraft ausgeschaltet sei?“

Die Beantwortung dieser Frage ist in der folgend entwickelten Hypothese enthalten: Denkt man die Luft in ihre Moleküle zerlegt, so bestehen zweifellos zwischen diesen Molekülen gegenseitige Anziehungskräfte. Ohne diese würden sich beispielsweise Verschiedenheiten in der Luft schwere sogleich in statu nascendi, ohne daß Windströmungen erzeugt würden, ausgleichen.

Denkt man nun ein winziges Staubeinheit auf einem Luftmolekül ruhend und im Begriffe, der Schwerkraft zu folgen, so werden die umliegenden Luftmoleküle ebenfalls in Mitleidenschaft gezogen. Beschreibt man um alle Staubeinheiten, die gleichmäßig in der Luft vertheilt sein sollen, Kreise, so groß, daß sich benachbarte Kreise berühren, so wird dann ein Schweben der Staubeinheiten stattfinden, wenn die Summe der Anziehungskräfte der eingekreisten Moleküle oder, besser, ihrer nach oben gerichteten Componenten, ausreicht, um die auf das Staubeinheiten wirkende Schwerkraft zu überwinden. Trifft dies nicht zu, so sinken so viel Staubeinheiten nieder, bis der Beharrungszustand hergestellt ist.

Diese Hypothese klingt gewiß gewagt und doch — gehen wir einen Schritt weiter zu den Flüssigkeiten, haben wir nicht die gleiche Erscheinung? — Feste Körper, von höherem spec. Gewicht als die Flüssigkeit, schweben in äußerst fein vertheiltem Zustande, losgelöst von den Einflüssen der Schwerkraft, darin und bleiben es auch, wenn man die Flüssigkeit umstürzt, in Wirbelbewegung oder auch vollständige Ruhe bringt. Ich meine, daß diese Erscheinung, die man mit dem Namen „Sich lösen“ oder „Auflösen“ bezeichnet, genau mit der oben beschriebenen, an Staub und Wolken beobachteten Erscheinung übereinstimmt. Ueberlastet man die Flüssigkeitsmoleküle einer Lösung, beispielsweise durch Eindampfen, so scheiden sich die ursprünglich festen Körper wieder als solche aus, nach dem Gesetz, das einen bestimmten Sättigungsgrad für jede Lösung vorschreibt. Ein solcher Sättigungsgrad der Luft für Staub- und Wasserbläschen wird wohl auch bestehen,

vielleicht abhängig von der Luftschwere und auch Elektrizitätsmengen — aber wer kennt ihn?

An diese Hypothese lassen sich vielleicht noch andere interessante Schlussfolgerungen, auch für andere Gebiete knüpfen, für unseren Fall handelt es sich um die Schlussfolgerung, daß dieser schwebende Staub niemals durch Einwirkung von außen, sondern nur durch Zersetzungswirkungen im Inneren der Luft abgeschieden werden kann. Solche Zersetzungswirkungen werden durch die Ausscheidung des Wasserdampfes, der infolge von Abkühlung zu Wasser verdichtet wird, gegeben, dann durch die Verbrennung des Gases; möglicherweise auch durch elektrische Entladungen. Findet eine Ausscheidung von Wasserdampf statt, so wird, wie bereits oben gesagt, die Anziehungskraft zwischen Staubtheil und Wasser herrschend. Entweder schwebt der Staubtheil, in ein Wasserbläschen gehüllt, weiter, um nach kürzerer oder längerer Wanderung im Regentropfen niederzufallen, oder er kommt einem kalten Grashalm oder Blatte zu nahe, dessen Abkühlung den Wasserdampf der umgebenden Luft verdichtet und den Thautropfen mit dem Staubkörnchen aufnimmt. Der letztere Vorgang ist für die Gichtgasreinigung von großer Bedeutung; er schließt in sich, daß nicht die ganze Gasmenge bis auf die dem noch verbleibenden Wasserdampf entsprechende Sättigungstemperatur abgekühlt zu werden braucht. Tritt bewegte Luft an die Abkühlungsflächen heran, so findet die dünne abgekühlte und vom Wasserdampf befreite Schicht nicht Gelegenheit, die Abkühlung auf andere Luftschichten in bedeutendem Maße zu übertragen. Auf diese Thauflächenwirkung komme ich noch bei der Erklärung der Wirkungsweise der Ventilatoren und des Theisen-Apparates zurück.

Das, was für die Luft gilt, gilt auch für Gichtgase. Der Gichtstaub macht in langen Leitungen einen Aufbereitungsvorgang durch, ähnlich der Windseparation bei der Steinkohlenaufbereitung. Nachdem nach und nach die Staubablagerungen immer mehr feinen Staub enthalten, tritt nunmehr ein Beharrungszustand insofern ein, als nur noch sehr feiner Staub in den Gasen enthalten ist, der zum Theil überhaupt nicht, zum Theil nur nach in der Praxis unmöglichen Weglängen durch mechanische Einwirkung zu beseitigen ist. Nach dem Vorhergehenden wird man die Bezeichnungen „schwebender“ und „niedersinkender“ Staub, die ich der Kürze halber einführe, verstehen. Der erstere ist eben nur nach Wasserdampfabsccheidung zu entfernen; er wird wohl ausschließlich aus dem feinen Staube bestehen, der beim unmittelbaren Uebergang aus dem gasförmigen in den festen Zustand entstanden ist, sei es durch

Verdichtung verdampfter Schlacke und Alkalisalze, sei es durch Oxydation gasförmiger, im Gestell reducirter und weiter oben mit Kohlen säure in Berührung gekommener Elemente (Eisen, Mangan, Zink, Blei und vielleicht noch einige andere), sei es Kohlenstoffpulver aus den Gichtgasen, nach dem Vorgange  $2\text{CO} = \text{CO}_2 + \text{C}$  niedergeschlagen.

Ich will nun nicht dahin verstanden werden, daß der gesammte aus gasförmigem Zustande stammende Staub „schwebenden“ Staub bildet; nach der oben für die Atmosphäre entwickelten Hypothese ist es eine ganz bestimmte Gewichtsmenge Staub im Cubikmeter Gas, und alles darüber Hinausschießende schließt sich dem „niedersinkenden Staub“ an. Praktisch wird natürlich die Grenze verwischt; das, was in den höchsten Luftschichten im endlosen Ranne bei den gewaltigen Windbewegungen eintritt, kann nicht mit den beschränkten Mitteln der Gichtgasleitungen erreicht werden.

Ich habe diese Ausführlichkeit der Darstellung, die manchem Leser vielleicht als eine Abschweifung in das Gebiet grauer Theorie erscheinen sein mag, gewählt, weil ich überzeugt bin, daß kein anderes Mittel die Grundlage für die Gichtgasreinigung bilden kann als die Wasserdampferwärmung. Da die noch weiter nothwendige Hilfsmittel bereits gefundene und durch die Angebote und Lieferungen der Maschinenfabriken festgelegte Werthe sind, so kann man Gichtgasreinigungen berechnen und veranschlagen, genau so wie z. B. die Anlagen zur Wasserkühlung.

Daß nach der oben ausgesprochenen Ansicht das Einblasen von Wasserdampf oder Erzeugung desselben durch sehr warmes Kühlwasser nicht richtig ist, liegt auf der Hand. Der grobe Staub mag durch diese Methode gut und schnell entfernt werden, die Entfernung des feinen Wasserdampfes wird aber im Maße der Wasserdampfführung erschwert und verzögert.

Die Berechnung der Abkühlungswerthe muß nach der Maßgabe geschehen, daß die Verdichtung von 1 kg Wasserdampf von  $100^\circ$  zu 1 kg Wasser von  $100^\circ$  537 W.-E. erfordert. Die Menge des in den Gichtgasen innerhalb bestimmter Temperaturgrenzen niedergeschlagenen Wasserdampfes wird durch die unten gegebene Sättigungstabelle für Wasserdampf geregelt. Bei der unten durchgeführten Beispielsrechnung wird man finden, daß die Verdichtung des Wasserdampfes eine größere Abkühlungsmenge erfordert, als die Abkühlung des Gases an sich.

Wie gesagt, thut es aber Abkühlung und Wasserdampfentfernung nicht allein. Thatsache ist, daß trotz ungeheurer Kühlwirkungen in Scrubbern doch eine ungenügende Staubausscheidung stattfindet, wenn nicht Filterapparate an-

geschlossen werden. In der Luft thun die Windströmungen ihren Dienst, um Staubkörnerchen mit den winzigen kleinen Wasserkörpern zusammen zu bringen, bei den Gichtgasen scheint es noch einer besonderen Kraftquelle zu bedürfen — auch wäre es denkbar, daß ein Theil der staubumhüllenden Wasserbläschen als Nebel mit den Gasen weitergetragen wird. Erfahrungsgemäß leisten Filter- und Centrifugalapparate hier gute Dienste. Die Filterwirkung der Sägemehlkörner und Holz- oder Schlackenwolle zwingt die Gase durch enge Kanäle hindurch, in denen sich Wasserdampf- und Staubeintheilchen nicht mehr ausweichen können und Wassernebel infolge der aufsteigenden Wirkung der Filterstoffe zurückgehalten werden.

Die Centrifugalapparate denke ich mir in der Weise wirkend, daß der centrifugirte, an den Mantel der Apparate gepresste Gaskörper einen Hohlzylinder darstellt. Wird nun die Mantelfläche durch das darauf geleitete oder gespritzte Kühlwasser gekühlt, so entsteht eine als Thaufläche wirkende Abkühlungsfläche. Denkt man sich die Kühlwirkung so reichlich bemessen, daß sie, starke Bewegung des Gases vorausgesetzt, die ganze Wandstärke des Hohlzylinders beherrscht, so wird das verdichtete Wasser in statu nascendi bei der intensiven Bewegung mit den Staubeintheilen zusammentreffen und dann auf die innere Mantelfläche gelangen, wo das staubgeschwängerte Wasser schließlich nach seinem Rundlauf den Apparat verläßt. Eine solche Kühlwirkung läßt sich rechnerisch bestimmen, indem die zur Wasserdampfverdichtung nöthigen Abkühlungseinheiten den Wärmemengen gegenüberstehen, welche durch die Höhererwärmung des Kühlwassers in derselben Zeiteinheit eingebracht werden. Für eine solche Thauflächenwirkung spricht die in Hörde gemachte Temperaturmessung bei den mit nur 3 g Wasserdampf abziehenden (Theisen-Apparat) Gasen. Einem Wasserdampfgehalt von nur 3 g würde eine Sättigungstemperatur unter 0° entsprechen — die Temperatur beträgt aber 33°. Das Kühlwasser hat also in den Centrifugalapparaten den Zweck, die für die Abscheidung des Wasserdampfes nöthige Abkühlungsmenge aufzubringen und gleichzeitig eine Staub und Wasser aufnehmende Kühlfläche zu bilden. An eine Art „Waschwirkung“, wenigstens soweit es den feinen, schwebenden Staub angeht, zu denken, will mir nicht in den Sinn — ich glaube immer noch, daß ein Centrifugalapparat, bei welchem die Kühlwassermenge nicht ausreicht, um den Wasserdampfgehalt auf 5 g herunterzudrücken, auch nicht Gase von etwa 0,03 g Staub liefern kann.

Es fragt sich nun, soll man dem Centrifugalapparat oder den vor ihm liegenden Leitungen

oder Kühlthürmen Kühlwasser zuführen, abgesehen von der Wassermenge, welche für die Erzeugung der wasserbenetzten Fläche nöthig ist? Ich meine, daß jede in den Centrifugalapparat überschüssig eingesetzte Wassermenge einen Kraftverlust bedentet; denn das Wasser muß in Bewegung gesetzt werden unter dem Einfluß der durch die Centrifugalkraft erheblich gesteigerten Reibung. Dies trifft namentlich bei den gewöhnlichen Ventilatoren zu. Allerdings gebietet man sich, wenigstens bei Anwendung der Theisen-Apparate, des Vortheils, daß man in Centrifugalapparaten das Kühlwasser viel besser ausnutzen kann, als in Leitungen und Kühlthürmen. Dies ist bei Wassermangel wesentlich und daher auch in dem unten gerechneten Beispiel berücksichtigt. Theisen scheint eine Kühlwassermenge von 1 bis 1,5 Liter für 1 cbm Gas als normal zu betrachten; darüber hinauszugehen, wird — soweit ich bis jetzt zu übersehen vermag — nur bei Wassermangel gerechtfertigt sein.

In Bezug auf diese Verhältnisse treten nun große Verschiedenheiten zwischen den Ventilatoren und dem Theisen-Apparat auf. Nenerdings ist eine ganze Reihe von großen Werken mit Anstellung der Theisen-Apparate beschäftigt (Schalke, Isede, Hochdahl, Rombach), auf deren Ergebnisse man mit Spannung wartet, um so mehr als bereits eine Anzahl Ventilatorbetriebe bestehen. Wenn ich den Fachgenossen einen Rath ertheilen darf, so möchte ich es in der Richtung thun, die Versuchsergebnisse auch unter dem Gesichtspunkt der Verschiedenheit der Gase zu betrachten. Ein kleiner Kraftbetrieb besitzt in der langen Leitung bei der geringen durchströmenden Gasmenge (wenn diese auf Vergrößerung der Anlage vorgesehen ist) eine vorzügliche Vorbereitung für den Reinigungsvorgang im Centrifugalapparat, die aber bei Vergrößerung der Anlage immer mehr verschwindet, und auch andere Verhältnisse kommen in Frage. Meiner Ueberzeugung nach besteht in der guten Vorbereitung der Gase vor Eintritt in den Centrifugalapparat die wesentliche Vorbedingung für das wirtschaftlich günstige Arbeiten desselben.

Wie allgemein bekannt, hat der für Gichtgase angewendete Ventilator niemals in seinem Dasein am Cupulofen oder Schmeldefener daran gedacht, einer so vornehmen Bestimmung zu dienen — dagegen ist der Theisen-Apparat von Anfang an für diesen Zweck gebaut. Es kann also nicht gerade Wunder nehmen, wenn der Theisen-Apparat bessere Dienste leistet. Dies wäre allerdings nicht beweiskräftig, weil hier einzig und allein der praktische Versuch entscheiden muß. Vom theoretischen Standpunkte aus hat Theisen recht, wenn er für seinen Apparat geringeren Kraft- und geringeren Kühl-



wasserverbrauch in Anspruch nimmt. Beim gewöhnlichen Ventilator tritt das Wasser im Centrum ein, wird dann gegen die Mantelfläche geschleudert und zerspritzt theilweise an den Flügeln. Beim Theisen-Apparat tritt dagegen das Wasser am Umfange ein (neuerdings nur noch am Austrittsende des Gases in Gegenstromprincip) und breitet sich, durch die Reibung zwischen Gas und Wasser mitgenommen, über die ganze Peripherie aus, an ihr sich in einer viel geringeren Geschwindigkeit bewegend, als der Trommelumdrehung entspricht. Würde man diese Vorgänge nach den Vorgängen der Mechanik zergliedern, so müßte man die Arbeitsleistung einer sich verhältnißmäßig langsam auf dem Mantel hinbewegenden Wassermenge einerseits, und die Arbeitsleistung der in den Ventilatorraum durch den Stoß geworfenen oder auch durch die Flügel mit voller Umfangsgeschwindigkeit derselben bewegten Wasserkörper gegenüberstellen. Der Unterschied beider ist nutzlos für die bei dem Reinigungsproceß verbrauchte Energie.

Es kommt aber noch ein anderer Umstand hinzu, welcher den Kraftbedarf des Ventilators erhöhen muß. Das Flügelrad desselben ist excentrisch im Gehäuse gelagert und auf diese Weise nur ein Theil seines Umfanges, etwa  $\frac{1}{3}$ , in dem Sinne wirksam, wie es beim Theisen-Apparat auf dem ganzen Umfange der Fall ist. Bei diesem ist die Trommel concentrisch angeordnet und rings am ganzen Umfange ist zwischen dem Mantel und den Endpunkten der als Flügel dienenden, auf die Trommel aufgenieteten Bleche 10 mm Spielraum. Auf Grund dieser Thatsache berechnet Theisen, daß, wenn alle anderen Unterschiede zwischen den genannten Apparaten beseitigt würden, drei Ventilatoren von je derselben Fassungskraft wie ein Theisen-Apparat hintereinander geschaltet werden müßten, gleichen Reinigungsgrad voranzusetzt. Dies bedingt naturgemäß größeren Kraftverbrauch und verursacht eine Mehrausgabe an Anlagekapital, so daß die Anschaffungskosten einer Ventilatoranlage nach einer Angabe Theisens um 28 % höher ausfallen als bei einer Theisen-Anlage. Hierbei sind die neuesten Theisen-Apparate noch nicht berücksichtigt. Daß der Kühlwasserbedarf beim Theisen-Apparat geringer ausfallen muß, leuchtet ein. Die Wärmeabgabe des Gases wird bei Anwendung des Gegenstromprincips und dem langen Wege, den das Gas spiralförmig auf der wasserbespülten Innenfläche des Mantels beschreibt, eine ganz andere sein, als bei dem schnellen, in einer Umdrehung erledigten Durchgang durch den Ventilator, und dies muß seinen Anstrich dahin finden, daß das Kühlwasser viel höher erwärmt den Theisen-Apparat verlassen kann. Theisen giebt an, daß

er in seinem Apparat das Wasser bis auf 55° ohne Schwierigkeit erwärmen könne, vielleicht noch höher. Die dem Gase entzogenen Wärmemengen stehen im geraden Verhältniß zu den Temperaturunterschieden zwischen ein- und austretendem Wasser. Gelingt es, diesen Unterschied beispielsweise auf 40° zu bringen, so wäre dem Theisen-Apparat, gerade im Hinblick auf diejenigen Werke, die mit Wassermangel zu kämpfen haben, ein ganz besonderes Verdienst zuzusprechen.

Einer Mittheilung Theisens zufolge ist bei den neuesten Apparaten die Construction wesentlich vereinfacht und auch aus anderen Gründen ein Versagen der Apparate durch Schadhafwerden der bewegten Theile ausgeschlossen. — Ich gebe gern dieser Mittheilung Raum, weil es nicht im Interesse der Sache liegen kann, daß eine zweifellos alte Aussicht auf Erfolg habende Erfindung nur deshalb nicht vorwärts kommt, weil die ersten Ausführungen aus Gründen versagten, die mit der Erfindung an sich nicht das Geringste zu thun haben.

Eine übermäßige Complicirtheit im Vergleich zum Ventilator kann man dem Theisen-Apparat auch nicht zum Vorwurf machen, wenigstens nicht bei den neueren Ausführungen. Er besteht aus einem Mantelgehäuse mit liegender Welle, auf der eine glatte Trommel befestigt ist. Auf dieser Trommel sind Blechstreifen angeordnet, den Flügeln des Ventilators entsprechend, zwischen ihren Endpunkten und dem Mantel einen bestimmten Zwischenraum (10 mm) lassend. Die Neigung dieser Flügel zur Richtung der Welle ist beim Fortschreiten des Gases vom Eintritt zum Austritt verschieden. Am Anfang und Ende stärker geneigt als in der Mitte, sind drei verschiedene Neigungswinkel vorhanden, um die Geschwindigkeit des Gasstroms zu regeln. Das Wasser tritt an dem Austrittsende, dem Gegenstromprincip folgend, durch einen Stutzen am Mantel ein.

### Die Grundlagen der Berechnung der Reinigungskosten für 1000 cbm Gas.

Die Abkühlungswerte, in W.-E. ausgedrückt, finden als Grundlagen:

1. Die spec. Wärme der Gichtgase = 0,25. Dieselbe ist nicht immer bei der wechselnden Zusammensetzung der Gase gleich und wird auch nach dem Entfernen des Wasserdampfes geringer, weil dieser eine sehr hohe spec. Wärme besitzt = 0,47. Für unsere Zwecke genügt obiger Werth.

2. Die Flüssigkeitswärme des Wassers. Um 1 kg Wasserdampf von 100° in 1 kg Wasser von 100° zu verwandeln, sind 537 W.-E. erforderlich. Ist die Gastemperatur dabei z. B. 20°

oder soll sie dahin gebracht werden, so muß das Wasser noch auf 20° abgekühlt werden; die hierzu erforderlichen 80 W.-E. kommen zu obigen 537 W.-E. hinzu. Also  $537 + 80 = 617$  W.-E. für 1 kg Wasserdampf, der zu Wasser verdichtet wird.

3) Die Sättigungstabelle. 1 cbm atmosphärische Luft oder Gichtgase kann bei Sättigung an Wasserdampf enthalten:

bei 150° . . . . . 2590 g	bei 35° . . . . . 99,0 g
" 100° . . . . . 606 "	" 30° . . . . . 90,1 "
" 90° . . . . . 428 "	" 25° . . . . . 22,8 "
" 80° . . . . . 296 "	" 20° . . . . . 17,2 "
" 70° . . . . . 199 "	" 15° . . . . . 12,8 "
" 65° . . . . . 162 "	" 10° . . . . . 9,3 "
" 60° . . . . . 131 "	" 5° . . . . . 6,8 "
" 55° . . . . . 105 "	" 0° . . . . . 4,9 "
" 50° . . . . . 83 "	" -5° . . . . . 3,4 "
" 45° . . . . . 65 "	" -10° . . . . . 2,4 "
" 40° . . . . . 51 "	

Wird eine Gasmenge von z. B. 65° auf 60° abgekühlt, so werden  $162 - 131 = 31$  g Wasserdampf niedergeschlagen.

4. Die Wärmeabgabe von gaserfüllten Rohrleitungen. Unter allen Umständen zuverlässige Untersuchungen liegen bis jetzt nicht vor. Nach Péclet setzt sich die Gesamtwärmeabgabe aus Wärmeabgabe durch Strahlung  $v_1$  und durch Leitung  $v_2$  zusammen.

$V = v_1 + v_2$  in W.-E. pro Stunde und qm

$$v_1 = 124,72 \cdot K \cdot \varphi (a^t - 1)$$

$$v_2 = 0,552 \cdot K_1 \cdot t^b$$

Es sind dies empirisch gefundene Formeln, in denen

$a$  = einer Constanten = 1,0077

$\varphi$  = Temperatur des umgebenden Mediums,

$t$  = Temperaturüberschuss der wärmeabgebenden

Fläche über die Temperatur des Mediums,

$b$  = einer Constanten = 1,233,

$K$  = einem Coefficienten, abhängig von der Beschaffenheit der Oberfläche des Körpers,

$K_1$  = einem Coefficienten, abhängig von der Form und Ausdehnung der Oberfläche.

Diese Formel ist recht complicirt. In der „Hütte“ findet sich eine Tabelle,\* die für die Temperaturunterschiede die Werthe für  $v_1$  und  $v_2$  angibt, nachdem man  $K$  und  $K_1$  berechnet hat, als W.-E. für eine Stunde und 1 qm Oberfläche. Den Werth  $K$  wird man = ungefähr 3,0 richtig einsetzen (verrostetes Blech = 3,36, gewöhnliches Blech = 2,77).  $K_1$  ist bei horizontalen Röhren größer als bei verticalen und nimmt mit der Höhe derselben ab. Bei 800 mm Durchmesser ist  $K_1$  bei horizontalen Röhren = 2,15, bei verticalen Röhren von 20 m Höhe = 2,04.

Neuere Untersuchungen sind in den Formeln von Dulong und Petit ausgedrückt. Diese lauten:

$V = v + v_1$  in W.-E. für die Stunde und qm Oberfläche,

$v$  = durch Strahlung entfernte Wärmemenge =  $125 K (1,0077^t - 1,0077^u)$ ,

$v_1$  = durch Leitung abgegebene Wärmemenge =  $0,55 b (t_1 - t_2)^{1,233}$ .

Dabei ist  $t_1$  = Temperatur des heißen,  $t_2$  = die des kalten Raumes,  $b$  = Leitungscoefficient für ruhende Luft = 4, für bewegte Luft = 5 bis 6.  $K$  ist für Schmiedeeisen = 2,77, für Gußeisen = 3,36.

Nach diesen Formeln ist in dem Buche „E. Hausbrand, Verdampfen, Condensiren und Kühlen“ (Berlin, Springer) Seite 198 eine Tabelle zusammengestellt. Außerdem findet sich Seite 192 eine Gegenüberstellung einer ganzen Reihe in der Praxis bei Dampfleitungen ermittelter Werthe, neben den Werthen nach Péclet einerseits und Dulong und Petit andererseits. Demnach stimmen die letzteren besser mit der Erfahrung überein, während die ersteren bedeutend zu niedrige Werthe (etwa um 25 %) ergeben. Um nun sicher zu gehen, sind die nach Dulong und Petit ermittelten Zahlenwerthe der genannten Tabelle um 20 % gekürzt:

Wärmemengen in W.-E. von schmiedeeisernen Röhren abgegeben, für 1 qm Oberfläche in einer Stunde.

Temperatur- unterschied	Gas- temperatur 30° Au/sein- luft	W.-E.	Temperatur- unterschied	Gas- temperatur 30° Au/sein- luft	W.-E.
10°	30°	53	100°	120°	1104
20°	40°	154	110°	130°	1240
30°	50°	250	120°	140°	1322
40°	60°	352	130°	150°	1574
50°	70°	456	140°	160°	1725
60°	80°	568	150°	170°	1904
70°	90°	702	160°	180°	2088
80°	100°	827	170°	190°	2256
90°	110°	960	180°	200°	2480

Von dem Einfluß der Wandstärken auf die Wärmeabgabe finde ich nichts erwähnt. Wahrscheinlich ist der Einfluß innerhalb der hier in Frage kommenden Fälle zu gering.

5. Abkühlung durch Kühlwasser. Für jedes Kilogramm Kühlwasser, das um  $t^0$  innerhalb der Gase erwärmt wird, werden, da die spezifische Wärme des Wassers = 1 ist,  $t$  W.-E. den Gasen entzogen. Die Menge des einzusetzenden Kühlwassers ist natürlich von dem Werthe  $t$  abhängig. Bei günstigen Wasserverhältnissen kann  $t$  höher bemessen werden; in dem nachfolgenden Beispiel ist  $t = 8^0$  gesetzt, bei Gas-temperaturen von 45 bis 100°. Bei weiterer

\* Taschenbuch „Hütte“ 1890 S. 236.

Kühlung in Leitungen und Kühlthürmen bis auf etwa  $20^{\circ}$  ist  $t = 6^{\circ}$  angenommen. Je reiner das Kühlwasser der Branse- oder Streuapparaten zugeführt wird, um so feiner kann es vertheilt und um so besser ausgenutzt werden.

6. Die Kosten eines Cnbikmeters Kühlwasser sind mit 1  $\text{d}$  bewerthet, eine Anlage für 1000 cbm Kühlwasser in der Stunde veranschlagt, und die Annahme gestellt, daß alles Kühlwasser durch Rückkühlung gewonnen werden muß bis auf den Verdunstungsverlust. Dieser Werth berechnet sich wie folgt:

Um 1 cbm Wasser auf den Kühlthurm zu heben, die nöthigen Ventilatoren zu treiben (um die Kühlung auch unterhalb der Lufttemperatur ausführen zu können), dann das gekühlte Wasser in ein Hochreservoir zu drücken, sind 0,2 P.S. erforderlich. 1 P.S.-Stunde soll 4  $\text{d}$  kosten, wie es unter guten Betriebsverhältnissen für Dampftrieb mit Kohle bei Tag und Nacht zu treffen wird:  $0,2 \text{ à } 4 \text{ d} = 0,8 \text{ d}$ .

Für Abschreibung der Kühl- und Pumpenanlage, mit zugehörigen Gebäuden, Reservoirs, Rohrleitungen, Teichen sollen einschließlich der Reparaturbeträge 6000  $\text{M}$  jährlich aufgewendet werden, was meist genügen dürfte, da ein Kühlthurm für 1000 cbm Wasser nach Mittheilung der Firma Balcke & Co.-Bochum einschließlich Pumpen (50 P.S.), 3 Ventilatoren (50 P.S.), Erdarbeit und Fundamenten etwa 23 000  $\text{M}$  kostet, auch 50 m Rohrleitungen eingeschlossen. Zn den genannten 6000  $\text{M}$  sollen noch 12 000  $\text{M}$  jährliche Ausgabe für Schmier- und Betriebsmaterial, Bedienungskosten und Kosten für das Schlämmen der Teiche hinzukommen. Zusammen 18 000  $\text{M}$ , die für 1 cbm Wasser 0,2  $\text{d}$  ausmachen. Dies nur ein Beispiel.

Hat man es mit schmutzigem Wasser zu thun und hat man Klagen der Anlieger zu befürchten, so genügen diese Zahlen vielfach nicht. Andererseits werden sie für Hüttenwerke, die an einem Fluß liegen, mitunter bis auf 0,3  $\text{d}$  f. d. Cubikmeter heruntergehen, indem lediglich die Pumpenleistung für die Hochreservoirs übrig bleibt und die Amortisation für Pumpen, Hochreservoirs und die entsprechenden Leitungen.

Wie weit man die Kühlung durch die Luft und wie weit man sie durch Kühlwasser bewerkstelligt, ist die Frage eines Rechenexempels. Ein System von Rohren und Kühleylindern erfordert Anlagekapital, und dessen Amortisationsbetrag läßt sich für 1000 cbm Gas nmrechnen. Die Kühlwassermenge und ihr Geldwerth, ebenfalls für 1000 cbm Gas berechnet, steht dagegen. Je weiter die Abkühlung fortschreitet, um so mehr neigt sich dem Kühlwasser der Sieg zu. Bei dem genannten Kühlwasserpreise = 1  $\text{d}$  für 1 cbm liegt die Grenze der Kühlung durch Luft

allein bei  $40$  bis  $45^{\circ}$ , d. h. eine Kühlrohranlage für eine Abkühlung von  $45$  bis  $20^{\circ}$  erfordert einen Amortisationsbetrag, der nicht durch die verhältnismäßig geringe Wärmeabgabe der Hiechoberfläche an die Luft aufgewogen wird. Man erzielt also die Abkühlung vortheilhafter durch Kühlwasser, das man innerhalb der Leitungen und Kühlrohre, welche die Abkühlung bis  $45^{\circ}$  erzielt haben, einsetzt. Ist das Kühlwasser billiger, so liegt die Grenze bereits bei höherer Temperatur. In dem unten folgenden Beispiele ist die Rechnung für zwei verschiedene Kühlwasserpreise durchgeführt. Bei sehr günstigen Wasserverhältnissen wird schließlich erst die Bewegungshemmung der Gase durch entgegen-geworfenes Wasser ein Ziel setzen; insofern ein weiterer Ersatz der Oberflächenkühlung durch Kühlwasser die Querschnitte zu stark verengen würde.

7. Die Kosten einer P.S.-Stunde sind auf 4  $\text{d}$  beim Kühlwasser und den Centrifugalapparaten angenommen. Es soll dies nicht ein Selbstkostenwerth, sondern ein Handelswerth sein, in dem Sinne gedacht, daß, wenn nicht die Gichtgasreinigung zu leisten wäre, die Arbeitskraft einem Walzwerk oder einer Grube zukommen könnte, die ihren Kraftbedarf mit Kohlen zu einem solchen Selbstkostenwerth für die P.S.-Stunde beschaffen müßten.

8. Die Fortbewegung der Gase in den Leitungen wird bei Ventilatoren und Theisen-Apparaten durch diese mitbewirkt. Bei Sägemehlfiltern arbeitet allerdings die Anlage der Friedenshütte ohne jede Nachhülfe in dieser Richtung, wie mir auf meine Anfrage hin bereitwilligst von dort aus bestätigt wurde. Ich kann mir dieses Ergebnis nur dadurch erklären, daß die Leitungen einen sehr großen Durchmesser besitzen und bei der geringen Gasmenge, die bisher die Leitung durchströmt (nur 300 P.S.), so gut wie keine Reibung stattfindet, so daß das Gas gewissermaßen in einem Reservoir bis zu den Sägemehlfiltern hin steht. Andere Sägemehlfilteranlagen, z. B. die der Donnersmarckhütte, haben Dampfdäusen nicht entbehren können.

9. Die Grenze der Abkühlung bei Ventilatoren und Theisen-Apparaten ist durch den Wasserverbrauch von 1,25 l (1—1,5) f. d. Cubikmeter Gas gegeben. Der Wasserdampf soll bis auf 5 g entfernt werden. Die Gas-temperatur kann 25 bis  $30^{\circ}$  betragen. Bei Sägemehlfiltern muß eine Abkühlung bis auf  $10^{\circ}$  und 6 g Wasserdampf erfolgen, übereinstimmend mit den Friedenshütter Ergebnissen.

### Rechnungsbeispiel.

Es soll nunmehr eine Gasreinigungsanlage für einen Hochofen von 200 t täglicher Roheisenproduction durchgerechnet werden.

Menge und Beschaffenheit der Gase. Für 1000 kg Roheisen entstehen bei 125 kg Koks auf 100 kg Roheisen (Minettebezirk) 7500 kg Gase. Demnach stündliche Gasmenge  $= \frac{200 \cdot 7500}{24} = 62500$  kg Gase à 0,79 cbm = 49375 cbm oder rund 50000 cbm bei 0° und 760 cm Quecksilber. Diese sollen 10 bis 16 g Staub und 104 g Wasserdampf im Cubikmeter führen, was einem Wassergehalt der Minette von 17 % (hygroskopisches und chemisches Wasser) und des Koks von 10 % entspricht. Nach der Sättigungstabelle beginnt die Ausscheidung des Wasserdampfes aus dem Gase erst bei einer Temperatur von etwa 54°. Bis dahin wird der Staub, abgesehen von geringen Mengen, die durch Thauwirkung befeuchtet werden, trocken sein. Die Gase verlassen mit 150° die Gicht und sollen zunächst das Hakenrohr und dann mehrere Trockenreiniger in Gestalt senkrechter Cylinder am Fuße des Hochofens passieren. Das Hakenrohr soll 175 qm und diese Trockenreiniger zusammen 745 qm Oberfläche haben.

Die Temperatur der Gase am Ende des Trockenreinigers läßt sich wie folgt berechnen:

Die durch Abkühlung an die Luft abgegebene Wärmemenge ist bei einer mittleren Gastemperatur von 110° (durch eine Versuchsrechnung leicht zu finden) nach Tabelle unter 4 =  $(175 + 745) \cdot 960 = 883200$  W.-E. Andererseits ist die aus der Gicht ausströmende Wärmemenge =  $62500 \times 150 \times 0,25 = 2344000$  W.-E. Also gilt die Gleichung  $2344000 : 883200 = 150 : X$  X = durch Abkühlung erzielte Temperaturerniedrigung = 57°. Demnach beträgt die Temperatur =  $150 - 57 = 93°$ . Nach den Pécletschen Werthen ergeben sich 97°. Für weitere Rechnungen wird auf 100° abgerundet. Von hier ab sollen die Gase für 1. Theisen- oder Ventilatorbetrieb, 2. für Sägemehlfilter vorbereitet werden und von hier ab die eigentliche Reinigung beginnen, insofern als nur diese mit den Gichtgasmotoren im Zusammenhange steht.

### 1. Bei Anwendung der Theisen-Apparate.

Die Rechnung wird vom Endpunkte zurückgeführt. Der Theisen-Apparat soll mit 1,25 l Kühlwasser f. d. Cubikmeter Gas beschieden werden und dieses Kühlwasser soll a) um 40°, b) um 30°, c) um 20° erwärmt werden. Alsdann beträgt die für 1 cbm Gas eingesetzte Abkühlungsmenge bei: a) = 50, b) = 37,5, c) = 25 W.-E. Die zur Verdichtung eines Kilogramms Wasserdampf zu Wasser von etwa 25° (ohne den Zuwachs an Compressionswärme etwa 20°) nötige Abkühlungsmenge beträgt  $537 + 75 = 612$  W.-E., für 1 g also 0,612 W.-E. Rechnet man 80 % der Abkühlungsmenge auf Verdichtung

des Wasserdampfes und 20 % auf Gaskühlung,\* so ergibt sich bei Eintritt der Gase in den Theisen-Apparat folgendes Bild:

ad a)  $80\% \cdot 50 = 40$  W.-E.,  $\frac{40}{0,612} = 65$  g Wasserdampfangeschieden,  $20\% \cdot 50 = 10$  W.-E.,  $\frac{10}{0,25 \cdot 1,3} = 30°$  Abkühlung (0,25 = spec. Wärme des Gases, 1,3 = Gewicht 1 kg Gas). Demnach hat das Gas bei seinem Eintritt etwa  $30 + 20° = 50°$  Temperatur und  $65 + 5 = 70$  g Wasserdampf, die einer Sättigungstemperatur von etwa 46° entsprechen würden. Die Temperatur des Gases wird aber noch durch die Compressionsarbeit des Centrifugalapparates erhöht bei 12 cm Wassersäule =  $\frac{12 \cdot 273}{1000} = 3,3°$ , weil 1 Atm. = 1000 cm Wassersäule eine Temperaturerhöhung von 273° einbringt. Das Gas hat also beim Austritt etwa 23° bei 5 g Wasserdampf.

ad b) berechnen sich die Werthe auf: Temperatur beim Eintritt in den Theisen-Apparat =  $23 + 20 = 43°$ , Wasserdampfgehalt ebenso =  $49 + 5 = 54$  g (41° Sättigungstemperatur) Temperatur beim Austritt wie bei a).

ad c) Temperatur beim Eintritt =  $16 + 20 = 36°$ , Wasserdampfgehalt =  $33 + 5 = 38$  g (35° Sättigungstemperatur) Temperatur beim Austritt wie bei a).

Die bei a) genannten Ergebnisse stimmen mit den seinerzeit veröffentlichten Versuchsziffern von Hörde ziemlich überein, nämlich Gastemperatur bei Eintritt 46°, bei Austritt 33°, Wasserdampfgehalt bei Eintritt 70 g, bei Austritt 3 g, bei 1,1 Liter Wasserverbrauch, die Zahl 70 g aus der Gastemperatur von 46° abgeleitet. Es beweist also, daß eine derartige Kühlwasser-Erwärmung von 40° wenigstens damals stattgefunden hat. Es soll im Folgenden aber nur 30° Kühlwasserzunahme ad b) zu Grunde gelegt werden. Die Gase sind also am Ende des Trockenreinigers mit 100° und 104 g Wasserdampf in Empfang zu nehmen und auf 41° und 54 g Wasserdampf herunterzukühlen. Die hierzu erforderliche Abkühlungsmenge für 1 Stunde setzt sich aus Gaskühlung und Wasserdampfausscheidung zusammen:  $62500 \cdot 0,25(100 - 41) + 50000 \cdot \frac{(104 - 54)}{1000} \cdot 596 = 921875$

+  $1490000 = 2411875$  W.-E. Wenn diese nun ausschließlicly durch Luftkühlung aufgebracht werden sollen, so läßt sich die erforderliche Oberfläche nach der Maßgabe berechnen, daß 1 qm Blechoberfläche bei 70° mittlerer Gas-

\* Durch Versuchsrechnungen empirisch ermittelt. Zur Richtschnur diene dabei, daß die Temperatur der Gase beim Eintritt in den Apparat, wenigstens annähernd, der Sättigungstemperatur für ihren Wasserdampfgehalt entsprechen mußte.

temperatur (50° Temperaturunterschied) 456 W.-E. stündlich abgibt. Es sind also  $\frac{2411 \cdot 875}{456}$

= 5300 qm Rohrfäche erforderlich, die, abgesehen von den Leitungen nach der Centrale, am besten durch senkrechte Röhre mit selbstthätiger Schlammmentladung dargestellt werden. Um möglichst wenig Widerstände zu schaffen, ist es besser, die ganze Gasmenge in viele Gasströme aufzulösen, als den Weg des Gasstromes derart zu verlängern, bis die nöthige Kühlfläche erreicht ist.

Auf Grund des Kostenauslaufs eines durchgerechneten Beispiels kostet das Quadratmeter Kühlfläche etwa 23  $\mathcal{M}$ , indem 1 qm 4 mm Blech = 31 kg à 40  $\mathcal{M}$  = 12,40  $\mathcal{M}$ , der Rest auf Gewicht der Ueberlappungen und Nieten, Armaturen, Fundamente, Reinigungs Bühnen und Geleise für die Schlammwagen entfällt. Demnach kostet die Anlage, als reine Luftkühlungsanlage gedacht, 5300 · 23 = 121900  $\mathcal{M}$  bei einer Abschreibung von 7 %, also rund 8540  $\mathcal{M}$  jährlich. Dieselbe Abkühlung läßt sich auch durch Kühlwasser erreichen und zwar durch  $\frac{2412000}{8000}$

= 302 cbm stündlich bei einer Höhererwärmung um 8°. — Stündlich 302 à 1  $\phi$  = 302  $\phi$ , ergibt eine jährliche Angabe von 26455  $\mathcal{M}$ , also ungefähr dreimal soviel wie oben. Kostet 1 cbm Kühlwasser nur  $\frac{1}{15}$   $\phi$ , so stehen sich beide Verfahren gleich in Bezug auf die Kosten.

Abgesehen von dem billigeren Kühlwasserpriese tritt bei günstigen Wasserverhältnissen meist auch eine erhebliche Ersparnis an Wasser vermöge seiner höheren Erwärmung ein. Ein Fluß, der auch in heißester Jahreszeit nicht über 18° Wassertemperatur kommt, und eine Kühlanlage, die in heißer Jahreszeit nicht unter 25 bis 30° herunterkühlen kann, verlangen besondere Berechnung. Um an Grundfläche zu sparen und um nicht zu hohes Anlagekapital zu erhalten, soll die Hälfte der Abkühlung durch Luftkühlung, die Hälfte durch Kühlwasser bewirkt werden; die dann erforderliche Grundfläche wird etwa 200 bis 300 qm betragen. Das Anlagekapital beträgt dann 61000  $\mathcal{M}$  und die Kühlwassermenge 151 cbm.

Nunmehr lassen sich die Kosten für die Reinigung von 50000 cbm Gas stündlich zusammenstellen:

#### Anlagekapital.

Röhrenreiniger . . . . .	61 000 $\mathcal{M}$
5,6 Theisen-Apparate à 17 500 $\mathcal{M}$ . . . . .	98 000 "
(Die Firma Theisen offerirte einen Apparat für 9000 cbm Gas stündlich mit Antriebsmotor (elektrisch), Rohrleitungen, Fundamenten für 17 500 $\mathcal{M}$ .)	
Ein Gebäude, um die Elektromotoren zu schützen, und Verschiedenes . . . . .	15 000 "
<b>Zusammen . . . . .</b>	<b>174 000 <math>\mathcal{M}</math>.</b>

Die Abschreibung soll für die Theisen-Apparate 15 %, für die anderen Anlagen 7 % betragen, demnach ergibt sich eine Belastung für 1 Stunde oder 50000 cbm Gas =  $\frac{14700 + 5320 \mathcal{M}}{8760}$  . . . . . 230  $\phi$

#### Kühlwasser:

- a) in den Röhren stündlich 151 cbm à 1  $\phi$  151 "
- b) in den Theisen-Apparaten 1,25 l für 1 cbm = 50000 · 1,25 l = 62,5 cbm à 1  $\phi$  . . . . . 63 "

#### Betriebskraft:

- 1 Theisen-Apparat erfordert 55 P. S., demnach 5,6 · 35 = 196 P. S.-Stunden à 4  $\phi$  784 "
- Sa. Aufwendung für 50000 cbm . . . 1228  $\phi$
- " " 1000 " . . . 24 "

Absichtlich sind nicht die hohen Leistungen, welche die Firma Theisen in Ilse mit zwei neuen Apparaten erzielen will, in Rücksicht gezogen, um erst die dortigen Resultate abzuwarten. Dort sollen von zwei Apparaten à 100 P. S. zusammen 1400 cbm Gas in der Minute = 84000 cbm stündlich bewältigt werden. Trifft dies zu, ermäßigen sich die Kosten für Betriebskraft von 784  $\phi$  auf 120 à 4 = 480  $\phi$ .

Eine weitere Ersparnis bedingt die erhebliche Verminderung des Anlagekapitals. Auch abgesehen davon ermäßigen sich die Reinigungskosten von 24,6 auf 18  $\phi$  für 1000 cbm Gas.

So interessant es nun wäre, eine Ventilatoranlage in derselben Weise durchzurechnen, ist dies bei der bis jetzt nicht geklärten Sachlage unmöglich. Hoffentlich kommt die parallele Aufstellung eines Ventilators und eines Theisen-Apparates unter ganz gleichen Verhältnissen bald zur Ausführung, erst dann wird man ein endgültig richtiges Bild erhalten. Das Anlagekapital ist nicht so ausschlaggebend, wie die Angabe für Betriebskraft, und hier halte ich, wie gesagt, vom wissenschaftlichen Standpunkt den Theisen-Apparat allein aus dem Grunde für überlegen, weil er die nutzlos den Wassermassen erteilte Energie auf ein geringeres Maß bringt und durch bessere Ausnutzung des Kühlwassers an solchem und der für dessen Bewegung notwendigen Kraft spart. Wenn die erzielten Versuchszahlen in den Rahmen der eben durchgeführten Rechnung eingepaßt werden, lassen sich die verschiedensten Verhältnisse wirthschaftlich genau gegeneinander abwägen. Fehlt Wasser, so muß Luftkühlung so weit wie nur irgend möglich eintreten und hier kann dann die Firma Eduard Theisen gerade zeigen, was sie leisten kann.

#### 2. Bei Anwendung von Sägemehlfiltern.

Die Friedeschütter Anlage bietet eine gute und zuverlässige Handhabe, um dieses System zu beurtheilen. Es sind dort 300 P. S. im Betriebe, also stündlich etwa 1000 cbm Gas (960 nach Versuchen) erforderlich. Die Reinigung

geschieht durch Kühlung bis auf  $10^{\circ}$  und 6 g Wasserdampf und durch Sägemehlfilter. Die Abkühlungsleistung beträgt, vorausgesetzt, daß das Gas mit  $100^{\circ}$  und 104 g Wasserdampf aus der Hauptleitung entnommen wird:

$$98 \cdot \frac{1000}{1000} \cdot 627 = 61\,446 \text{ W.-E.}$$

$$1000 \cdot 1,3 \cdot 90 \cdot 0,25 = 29\,250 \text{ „}$$

$$\text{Zusammen } 90\,696 \text{ W.-E.}$$

Die Abkühlungsfläche wird etwa 1000 qm betragen, welche bei einer mittleren Gastemperatur von  $55^{\circ}$  etwa 300 W.-E. in der Stunde für 1 qm abgeben = 300 000 W.-E.

Demnach erscheint die Kühlung für diese geringe Gasmenge sehr reichlich bemessen und betähigt, die dreifache Gasmenge = 3000 cbm aufzunehmen.

Die Kosten für 1 qm Blechfläche wie oben mit 23  $\mathcal{M}$  bewerteth, ergibt sich für 3000 cbm ein Anlagekapital von 23 000  $\mathcal{M}$ ; für 50 000 cbm stündlich also 383 000  $\mathcal{M}$ . Hinzu kommen noch die Kosten für die Sägemehlfilteranlage. Nach den Ausführungen Lürmanns\* würde sich das Anlagekapital für 50 000 cbm stündlich auf 236 000  $\mathcal{M}$  berechnen, indem in dem Beispiel (36 000 cbm Gas stündlich) der Mittelwerth zwischen 138 000 und 202 000 = 170 000  $\mathcal{M}$  gewählt ist. Das gesammte Anlagekapital beträgt also  $383\,000 + 236\,000 = 619\,000 \mathcal{M}$ . Wird dieses für die Sägemehlfilter mit 10 %, für die andere Anlage mit 7 % abgeschrieben, so ergibt sich ein Abschreibungsbetrag für das Jahr =  $23\,600 + 26\,810 = 50\,410 \mathcal{M}$  und für 1 Stunde (50 000 cbm Gas)  $\frac{50\,410}{8760} = 5,80 \mathcal{M}$ .

Hinzu treten noch 1920  $\mathcal{M}$  jährliche Ausgabe für Sägemehl, Bedienung u. s. w., also für 50 000 cbm Gas  $\frac{1920}{8760} = 2,30 \mathcal{M}$ , Gesamtausgabe für 50 000 cbm Gas 8,10  $\mathcal{M}$ , also für 1000 cbm Gas 16,2  $\phi$ . Anßer den genannten giebt es keine Ausgabe, es sei denn, daß bei der Vermehrung der Gasmenge auf das Dreifache die Reibung in den Rohrleitungen zu einem Gasantrieb zwingt, wie die Firma Körting von vornherein bei ihren Gasreinigungsanlagen anwendet. Nähere Angaben finden sich nicht bei den entsprechenden Veröffentlichungen; nimmt man aber an, daß bei 1000 Gichtgasperdekraften der zum Gasantrieb gebrauchte Dampf nur eine 5perfdige Dampfmaschine

treiben könnte, so ergibt sich für 50 000 cbm Gas, also etwa 14 300 P.S., ein Dampfverbrauch von 72 P.S.-Stunden, den man wegen der großen Condensationsverluste in den weitverzweigten Leitungen mit 4  $\phi$  für 1 P.S.-Stunde nicht unterschätzen wird, = 288  $\phi$ , hierzu die Kühlwassermenge, nm  $72 \times 10 = 720 \text{ kg}$  Dampf niederzuschlagen =  $\frac{720 \times 600}{8000} = 54 \text{ cbm}$

à 1  $\phi$  = 54  $\phi$  stündlich. Hierdurch würden die Reinigungskosten nm 6,8  $\phi$  auf 23  $\phi$  steigen. Immerhin würden auch diese Kosten noch gering sein, verdanken aber diesen Vorzug einem außerordentlich hohen Anlagekapital (etwa 3,5 mal so groß wie das für eine Theisen-Anlage berechnete) und einer Grundflächenbeanspruchung, wie sie für große Gasreinigungsanlagen nicht gut durchführbar sein wird.

Denkt man in der Absicht, an Anlagekapital und Grundfläche zu sparen, <sup>2</sup>/<sub>3</sub> der Abkühlungsleistung durch Kühlwasser ausgeführt, so entwickelt sich folgendes Bild:

Die Abkühlungsleistung beträgt für 50 000 cbm Gas  $50 \cdot 91\,000 = 4\,550\,000 \text{ W.-E.}$  Hiervon sollen 3 030 000 W.-E. durch Kühlwasser bei einer Höhererwärmung von durchschnittlich  $7^{\circ}$  gedeckt werden. Es sind alsdann  $\frac{3\,030\,000}{7000} = 433 \text{ cbm}$  Wasser stündlich erforderlich, für die verbleibenden  $1\,520\,000 \text{ W.-E.}$  sind  $\frac{1\,520\,000}{300} = 5070 \text{ qm}$  Kühlfläche à 23  $\mathcal{M}$  = 116 610  $\mathcal{M}$  erforderlich.

Die Reinigungskosten für 50 000 cbm Gas stündlich: Anlagekapital und Abschreibung 116 610  $\mathcal{M}$ , 7 % = 8190  $\mathcal{M}$ , Sägemehlfilter 236 000  $\mathcal{M}$ , 10 % = 23 600  $\mathcal{M}$ , zusammen im Jahre 31 790  $\mathcal{M}$ . Für eine Stunde (50 000 cbm) = 363  $\phi$ , 433 cbm Wasser = 433  $\phi$ , Sägemehl- und Bedienungskosten (wie oben) = 230  $\phi$ , Ausgabe für Dampf (wie oben) = 288 und 54  $\phi$ , zusammen für 50 000 cbm 1368  $\phi$ , für 1000 cbm 27,3  $\phi$ .

Bei dem immer noch sehr hohen Anlagekapital läßt der Schlufwerth sogleich erkennen, daß die Centrifugalapparate die Concurrenz von dieser Seite aus nicht zu scheuen brauchen, dasselbe gilt noch in viel ausgeprägterem Sinne von den Skrabbern, die sehr theuer arbeiten.

Bei einem Reinigungswerth von 20  $\phi$  für 1000 cbm Gas wird die Pferdekraftstunde nur mit einem Betrage von 0,07  $\phi$  belastet. Die Gesteungskosten einer P.S.-Stunde bei Dampf-betrieb werden in günstigen Fällen mit 3  $\phi$  angegeben. Dieses sagt genng.

\* „Stahl und Eisen“ 1901 Seite 445.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

9. Januar 1902. Kl. 7a, A 7980. Verfahren zum Rundwalzen geschweißter Rohre. Act.-Ges. Ferrum vorm. Rhein & Co., Kattowitz-Zawodzie.

Kl. 7b, C 9687. Eine Vorrichtung zum Ausziehen von durch Aufweiten flachgewalzter Hohlstreifen gebildeten Rohren. Continentale Röhren- und Mastenwalzwerke, A. G., Oberhausen, Rheinl.

Kl. 7c, P 12266. Doppeltwirkende Ziehpresse. Richard Parker, Kuperhütte Harper Lane, Engl.; Vertr.: E. Hoffmann, Pat.-Anw., Berlin W 8.

Kl. 18a, S 14908. Verfahren zur elektrolytischen Darstellung von Eisen, Mangan oder Ferromangan. Albert Simon, Bordeaux; Vertr.: Bernard Müller-Tromp, Pat.-Anw., Berlin SW 12.

Kl. 19a, O 8327. Schienenstoffsverbindung Friedrich Oberbeck, Wien; Vertr.: F. C. Glaser und L. Glaser, Pat.-Anwälte, Berlin SW 68.

Kl. 27c, E 7534. Verbundventilator. Carl Euke, Schkenditz.

Kl. 50c, P 12209. Linsenförmige Mahlkörper bei Trommelrollmühlen. Picard, Pietet & Co., Genf; Vertr.: A. du Bois-Reymond und Max Wagner, Pat.-Anwälte, Berlin NW 6.

13. Januar 1902. Kl. 7f, H 25973. Vorrichtung zum Walzen gewölbter Bleche; Zus. z. Anm. H 24986. E. W. Hopkins, Berlin, An der Stadtbahn 24.

Kl. 10b, W 16081. Bindemittel zur Herstellung wetterbeständiger Briquets auf kaltem Wege. Eduard Wiesner & Bruder und Wilhelm Fischer, Wien; Vertr.: Richard Lüders, Görlitz.

Kl. 31a, G 14296. Tiegelofen für Gelbgießereien und dergl. Anton Grofs, Rheydt.

Kl. 49b, M 19089. Ein- und Ausrückvorrichtung für Druck-, Stanz- und Prägepressen. Maschinenfabrik Rockstroh & Schneider Nachf., Act.-Ges., Dresden-Heidenau.

Kl. 81e, L 15490. Führung des endlosen Stahlbandes einer Fördervorrichtung für körniges und pulveriges Material. Wittve Caroline Luther, geb. Herpfer, Goslar, und Kinder: Elly Luther, Wien, Hertha, Gerhard, Marie, Käthe, Karl und Stephan Luther, Goslar; Vertr.: August Rohrbach, Max Meyer und Wilhelm Bindewald, Pat.-Anwälte, Erfurt.

16. Januar 1902. Kl. 1b, M 20083. Verfahren zur Anfertigung pyritischer Erze, besonders pyritischer Zinkblende. Friedrich Arthur Maximilian Schiechel, Frankfurt a. M., Malzer Landstr. 134.

Kl. 7a, G 15620. Vorrichtung zum Verstellen der in einer Traverse gelagerten Rolle für Rillenschienenwalzwerke. Gewerkschaft Deutscher Kaiser, Bruckhausen, Rhein.

Kl. 7b, B 27934. Verfahren zur Herstellung konischer Rohre aus einem oder mehreren keilförmigen Hohlstreifen. Emil Bock, Act.-Ges., Oberassel bei Düsseldorf.

Kl. 31a, E 6941. Kippbarer Tiegelgeschmelzofen mit Gasfenerung. Essner, Laurans & Co., Paris; Vertr.: Richard Lüders, Görlitz.

Kl. 81e, E 7778. Einrichtung zum Herbeiholen körniger Materialien für die Hauptelevatoren beim Löschen von Schiffen. Eisenwerk (vorm. Nagel & Kaemp) Act.-Ges., Hamburg.

20. Januar 1902. Kl. 12a, T 7524. Verfahren, Flüssigkeiten und Gase oder Dämpfe in Wechselwirkung treten zu lassen. Eduard Theisen, Baden-Baden, Yburgstraße 1.

Kl. 18b, D 10454. Verfahren zum Reduciren von unedlen Metalloxyden und zum Schmelzen des Metalls mittels heißer Brenngase. R. M. Daelen, Düsseldorf, Kurfürstenstr. 7.

Kl. 24f, D 11095. Hohlrostanlage. Döhlert-Feuerungs-G. m. b. H., Köln.

Kl. 27b, W 18050. Rückschlagklappe für mit Schieberstenerung arbeitende Gebläsemaschinen. Eduard Wiki, Basel; Vertr.: Paul Müller, Pat.-Anw., Berlin SW 46.

Kl. 31c, C 9852. Gießverfahren zur Herstellung von Dampferzeugerelementen, die aus einem in einer Metallmasse eingebetteten Rohr bestehen. Marcellin Castelnau und Charles Thialon, Paris; Vertr.: Paul H. Scherpe und Richard Scherpe, Berlin NW 6.

Kl. 48c, T 7747. Verfahren zur Herstellung vertiefter Muster auf emaillierten Metallgegenständen. Emaillierwerk und Metallwarenfabrik Silesia, Actiengesellschaft, Berlin.

Kl. 48c, T 7759. Verfahren zum einseitigen Emailliren von Gefäßen aus nickelplattiertem Schwarzblech. Thüringer Blechindustrie, G. m. b. H., Erfurt.

Kl. 49d, B 28733. Feilenblatt. Louis Berger, Lausanne, Schweiz; Vertr.: A. du Bois-Reymond und Max Wagner, Pat.-Anwälte, Berlin NW 6.

Kl. 50c, C 9799. Zerkleinerungsvorrichtung für Materialien jeder Art. William Hay, Caldwell, Inverkeithing, Schottl.; Vertr.: C. Feblert, G. Loubier und Fr. Harmsen, Pat.-Anwälte, Berlin NW 7.

Kl. 50c, F 15265. Kugelmühle mit einer durch eine Siebwand vom Mahlräum getrennten Austrag- und Rückförderungskammer. Ermio Ferraris, Turin; Vertr.: A. du Bois-Reymond und Max Wagner, Pat.-Anwälte, Berlin NW 7.

### Gebrauchsmustereintragungen.

13. Januar 1902. Kl. 7b, 166347. Ziehborn mit einem Querbolzen am vorderen Ende, durch dessen Druck auch die innere, der Nabe gegenüberliegende Rohrwandung die Naht während des Ziehens zusammengeschlossen und das Rohr gerade gezogen wird. Carl Vietze, Menden, Bez. Arnsberg.

Kl. 7c, Nr. 166368. Schutzzvorrichtung an Stanzmaschinen, bestehend aus einem mit einem Hebelverbunden Schutzgitter, welches in Schlußstellung eine Klinker auflöst und die Maschine am Weitergang verhindert. Robert Kiehle, Leipzig, Kurprinzstr. 11.

Kl. 7c, Nr. 166369. Schutzzvorrichtung gegen anzeitiges Einrücken von Stanzmaschinen, bestehend aus zwei mit dem Schiebeteisch verbundenen Rollen, welche erst nach vollendeter Einschlebung des Tisches einen Hebel zum Einrücken freigeben. Robert Kiehle, Leipzig, Kurprinzstr. 11.

Kl. 7c, Nr. 166370. Sehntzvorrichtung an Stanzmaschinen, bestehend aus einem Schutzgitter, welches vermöge der Anordnung zweier nun Hebel gelagerten, mit dem Schiebeteisch verbundenen Rollen nur bei eingeschobenem Tisch geschlossen ist. Robert Kiehle, Leipzig, Kurprinzstr. 11.

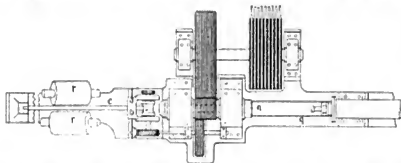
20. Januar 1902. Kl. 1a, Nr. 166610. Schüttelsieb mit drehbarem und schlagbarem Siebboden zum besseren Ausscheiden der Materialien, wie Staub, Steine und Kohlen. Christian Rahtjen, Bremen, Landwehrstraße 94.





**Kl. 7a, Nr. 123001**, vom 11. November 1899. John Arthur Hampton in West-Bromwich und Henry H. Keates Eastleigh, Moseley. (County of Worcester, Engl.) *Verfahren und Walzwerk zur Herstellung von Rohren aus vollen Blöcken.*

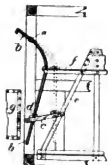
Der zur Verarbeitung gelangende massive Block besitzt unraden (eckigen) Querschnitt. Durch einen Druckkopf *q* wird er durch eine seinem Querschnitt entsprechend ausgehöhlte schnell umlaufende Spindel *n* vorgeschoben und in die beiden, ein Kaliber bilden-



den Walzen *a* eingeführt, zwischen denen eine Dornstange *b* fest angeordnet ist. Ueber dieser wird der stetig vorgeschobene, schnell umlaufende Block durch die Kaliberwalzen zu einem Rohre geformt, welches dann bei weiterem Vorgehen von den Schrägwalzen *r* erfasst wird, die seine Drehung fortsetzen und es über den Dorn *b* fortziehen. Die beiden Kaliberwalzen *a* drehen sich mit größerer Geschwindigkeit, als der massive Block von dem Presskopf *q* vorbeiwegt wird, wodurch die Wandung des entstehenden Rohres sehr dicht und gleichmäßig ausfällt.

**Kl. 5d, Nr. 123010**, vom 2. October 1900. Friedrich Günther in Recklinghausen. *Schachterschlufs.*

Auf dem Bügel *b*, der beiderseits zwischen den Pfosten der Zimmerung der Mittelschläge um Zapfen *a* drehbar gelagert ist und sich unten in Klammern *c* führt, ist mittels Oesen eine Querstange *d* lose aufgesteckt. Für gewöhnlich ruht sie in Höhe der Förderwagen *g* auf den Klammern *c* auf und verschleißt so den Schacht, beim Vorschieben des Bügels *b* in die punktierte Lage wird jedoch die Querstange von den Armen *f* des Fördergestelles erfasst und mit hochgenommen.



in die punktierte Lage wird jedoch die Querstange von den Armen *f* des Fördergestelles erfasst und mit hochgenommen.

**Kl. 18b, Nr. 123594**, vom 3. Mai 1900. Jacob Maurer in Bochum i. W. *Rückkohlungsverfahren ohne unerhältnismäßige Steigerung des Mangangehaltes.*

Bei den bisherigen Rückkohlungsverfahren des Flußeisens durch Zusatz von Ferromangan oder Spiegeleisen ergibt sich hierbei eine so beträchtliche Erhöhung des Mangangehaltes des Stahles, dass derselbe für manche Verwendungszwecke eine zu große Sprödigkeit besitzt. Um den Mangangehalt in dem rückgekohlten Product möglichst niedrig zu halten, werden dem Flußeisen im Capolofen eingeschmolzene manganarme Stahl- und gut entphosphorte Flußeisenabfälle zugesetzt, welche beim Niederschmelzen aus dem Koks die für die Rückkohlung der Flußeisencharge erforderliche Kohlenstoffmenge aufnehmen sollen. Erforderlichenfalls kann noch eine geringe Menge Spiegeleisen zugesetzt werden.

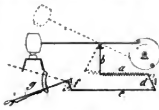
**- Kl. 49f, Nr. 122972**, vom 24. April 1900. Gesellschaft für Huberpressung, C. Huber & Co. in Karlsruhe i. B. *Verfahren und Vorrichtung zur Erhöhung der zulässigen Druckbeanspruchung bei Recipienten.*

Recipienten, Rohre, Geschützrohre u. s. w. für sehr hohen inneren Druck werden bekanntlich aus mehreren Ringlagen hergestellt, welche im warmen Zustande aufgezogen werden. Der Zweck des Warmaufziehens ist, den inneren Ring durch die äußeren im Ruhezustande unter eine Druckbeanspruchung (negativen Druck) zu setzen, welche bei eintretendem inneren Wasser- oder Gasdruck erst wieder aufgehoben und zu Null gemacht werden muß, um von da ab in eine positive oder negative Zugbeanspruchung überzugehen. Der höchste Druck, der durch Ringconstructionen, bestes Material — Nickelstahl — voransgesetzt, praktisch erreichbar ist, wird auf höchstens 7000 Atm. angenommen; bei einer Ueberschreitung der richtigen Anzahl der Ringlagen wird nämlich der innere Ring schon im Ruhezustande zerdrückt.

Trotzdem läßt sich die höchste zulässige Druckbeanspruchung noch wesentlich steigern, und zwar dadurch, daß das im Recipienten wirkende Druckmedium (Wasser, Gas) im Zustande der Spannung selbst zu einer theilweisen Belastung der inneren Ringlagen von außen her benutzt wird und auf solche Weise den inneren Druck durch äußere Gegenwirkung paralyisirt. Dementsprechend werden zwischen den äußeren und den inneren Ringlagen Räume für das Druckmittel geschaffen, welche mit dem Recipienteninneren communiciren, und deren auf die innere Ringlage wirksame Fläche einen gewissen, von Fall zu Fall rechnungsmäßig festzustellenden Theil der Außenfläche der inneren Ringlagen ausmacht.

**Kl. 49e, Nr. 123895**, vom 4. Juli 1899. Wilhelm Kühler in Hannover-Vahrenwald. *Schwanzhammer.*

An dem mit dem Hammerstiel starr verbundenen Arm *b* ist eine Feder *a* befestigt, deren Spannung durch den Hebel *g* unter Vermittlung des Hebelsystems *def* vom Arbeitsplatz aus während des Schmiedens beliebig verstellbar werden kann. Die Feder *a* kann auch auf dem Arm *b* verschiebbar eingerichtet werden, in welchem Falle dann eine Regelung des Schläges durch Verschiebung des wirksamen Hebelstückes des Armes *b* erzielt wird.



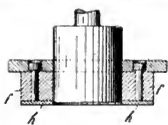
**Kl. 7a, Nr. 123418**, vom 21. April 1900. Friedrich Albert in Nürnberg. *Verfahren zur Herstellung von nahtlosen Abzweigungsstücken für Rohrleitungen.*

Das Verfahren besteht darin, daß ein in bekannter Weise aus einer Blechscheibe mittels Stempels, Ziehringes und Blechhalters hergestellter Topf I durch einen Stempel und Matrizen so umgeformt wird, daß nacheinander die Formen II, III und IV entstehen, und daß schließlich die Böden an beiden Seiten des letzten Stadiums abgeschnitten werden. Das Entfernen des Werkstückes aus den Matrizen erfolgt durch einen Aufstößstempel auf der Ziehpresse.



**Kl. 7c, Nr. 123718**, vom 26. October 1900. Otto Asche in Boulogne s. Seine. *Blechhaltervorrichtung für Ziehpressen*.

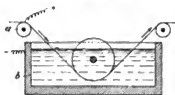
Der Festhalter *h* für das zu ziehende Blech besteht entweder aus einem dünnen Blechringe *h* oder aus mehreren gegeneinander verschiebbaren Ringstücken.



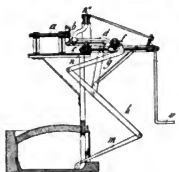
In beiden Fällen ist der Ring an einer elastischen Unterlage *f* befestigt, wodurch auch bei ungleicher Stärke des zu verarbeitenden Bleches stets ein gleichmäßiges und allseitiges Festhalten desselben erzielt wird.

**Kl. 49f, Nr. 123728**, vom 4. März 1900. „Kronprinz“, Actiengesellschaft für Metallindustrie in Ohligs, Rheinl. *Verfahren zum Härten von Stahldraht, Stahlbändern u. dergl.*

Oberhalb des Bleibades *b* ist eine Rolle oder ein Gleitcontact *a* angeordnet, über welche der zu härtende Draht geführt und dadurch, daß die Rolle mit dem einen, und das Bleibad mit dem andern Pole einer Elektrizitätsquelle in Verbindung steht, erhitzt und in diesem Zustande fortlaufend durch das Bleibad gezogen wird. Der Grad der Erhitzung läßt sich durch entsprechende Einstellung des elektrischen Stromes sehr genau regeln.



**Kl. 18b, Nr. 123595**, vom 29. August 1900. Carl Emming in Weiden a. d. Sieg. *Mechanische Rührvorrichtung für Paddelöfen*.



Die in beliebiger Weise angetriebene Welle *a* versetzt mittels des Kegelrades *b* das als Kurbelscheibe ausgebildete Kegelrad *c* in Drehung. Dieses erhält mittels der Pleuelstange *d* dem Schlitten *f* eine hin und her gehende Bewegung, die durch die Lenkstange *g* und den doppelarmigen Hebel *h* auf die Krücke *m* übertragen wird. Die ganze Vorrichtung ist um die beiden conischen Zapfen *n* und *n* horizontal drehbar, so daß der Puddler sie von seinem Stande aus mittels der Handhabe *o* drehen und die ganze Herdfläche bestreichen kann.

**Kl. 49f, Nr. 123375**, vom 17. März 1900. Otto Schramm in Berlin. *Verfahren zum Härten von Eisen*.

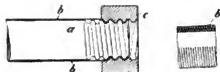
Erfinder hat gefunden, daß bei der Verwendung gepulverter Rostkastanien an Stelle von Hornabfällen oder Kohlenpulver ein besonders hoher Effect in Bezug auf die Härte erreicht wird. Gleichzeitig darf dann das gekohlte Eisen nicht langsam abkühlen, sondern es muß durch Eintauchen in kaltes Wasser rasch abgekühlt werden.

Das Verfahren wird in der üblichen Weise durchgeführt, indem in Chamotte- oder Eisenkästen, schichten-

weise zwischen dem Rostkastanienmehl eingebettet, das geformte Schweisseisen oder auch die Schweisseisenstäbe einer hellen Rothgluth ausgesetzt werden. Nach dem Erreichen des erwünschten Grades der Kohlung mittels des Glühprocesses werden die Stücke heiß dem Kasten entnommen und durch Eintauchen in kaltes Wasser plötzlich abgekühlt.

**Kl. 7b, Nr. 123717**, vom 31. Januar 1901. Emil Keller und Franz Holey in Floridsdorf II bei Wien. *Verfahren zur Herstellung von Wellrohren*.

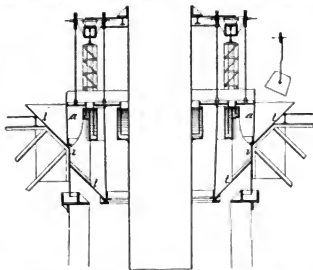
In das glatte Rohr *b* wird ein vorne mit Gewinde versehener Dorn *a* eingeschoben und sodann eine Gewindemutter *c*, welche um die Wandstärke des Rohres *b* stärker ist als das Gewinde des Dornes *a*, aufge-



schraubt. Durch abwechselndes Vor- und Zurückschrauben der Mutter wird in dem glatten Rohr *b* ein Gewinde eingepreßt, indem es beim Vorschrauben der Mutter festgehalten und bei ihrem Zurückschrauben mitgenommen wird. Durch Zusammenstauchen in der Längsrichtung können die Gewindgänge bis zur Berührung einander genähert werden, wodurch die Biegsamkeit des Rohres erhöht wird.

**Kl. 18a, Nr. 123592**, vom 1. August 1900. Buderussche Eisenwerke in Wetzlar. *Doppelter Gichtverschluss für Schachtöfen*.

Rund um die äußere Glocke *a* ist durch Verlängerung des inneren Trichters *t* ein zweiter anßerer Beschickungsraum geschaffen. Die Glocke *a* ist nach



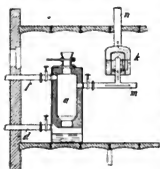
oben entsprechend verlängert. Der Trichter *t* kann, um ein besseres Abrutschen von dem äußeren Beschickungsraum in den inneren zu sichern, von einem senkrechten Absatz *z* unterbrochen werden. Dieser Gichtverschluss soll ein gleichzeitiges Füllen des äußeren und Entleeren des inneren Beschickungsraumes ermöglichen.

**Kl. 18b, Nr. 123593**, vom 13. März 1900. Frederick Winslow Hawkins und Edward Joseph Lynn in Detroit (V. St. A.). *Verfahren zum Reinigen von Eisen und anderen Metallen*.

Gegenstand des amerikanischen Patentes Nr. 645205; vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 534.

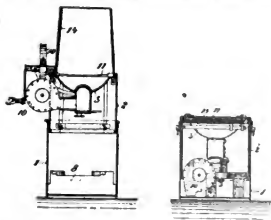
**Kl. 24c, Nr. 123 826**, vom 17. März 1900. Firma Julius Pintsch in Berlin. *Generator.*

Um den Generator *a*, welcher zur Erzeugung von Gas für Gasmaschinen dienen soll und durch die saugende Wirkung derselben betrieben wird, unter bewohnten Räumen aufstellen zu können, ist er gegen den umgebenden Raum vollständig abgesperrt und durch besondere absperrbare Rohrleitungen *d* und *f* mit der Außenluft verbunden. Durch diese wird die zum Betriebe erforderliche Luft dem Generator zugeführt und während des Stillstandes der Gasmaschine das im Generator erzeugte Gas nach außen abgeführt. Ferner ist in die zur Gasmaschine führende Rohrleitung *m* eine mit einem Abzögerrohr *n* versehene Sicherheitsvorrichtung *k* eingeschaltet, durch welche bei etwaigem in der Rohrleitung auftretenden Überdruck die Gase nach außen entweichen können.



**Kl. 49f, Nr. 123 560**, vom 19. October 1900. Fahrzeugsfabrik Eisenach in Eisenach. *Zusammenlegbare Feldschmiede.*

Die Feldschmiede besitzt einen Unterkasten *1*, in welchem der Ventilator *10* und den Herd *3* sowie die Esse *14* tragende Oberkasten *2* verschiebbar



angeordnet ist. Die Esse *14* besteht aus vier zusammenklappbaren Blechen. Beim Zusammenlegen der Feldschmiede wird der abnehmbare Ventilator auf die Träger *8* im Unterkasten gelegt und der Oberkasten in jenen hineingeschoben, während die Esse *14* zusammengeklappt und unter den Klappdeckel gelegt wird.

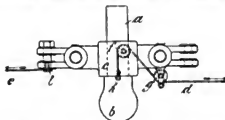


**Kl. 31c, Nr. 123 442**, vom 5. Mai 1900. Lambert Lagnesse in Lüttich (Belgien). *Kernstütze.* Die aus einem Stück gebogenen Bleches hergestellte Kernstütze besitzt an beiden Enden zwei Stege *3*, die mit seitlichen Verstärkungen *4* versehen sind.

**Kl. 7a, Nr. 123 416**, vom 25. December 1900. Ernst Fischer in Dahlbrunn b. Siegen. *Schlepperwagen mit vertical heb- und senkbarem Mitnehmer.*

Der Mitnehmer *a* trägt unten ein Gewicht *b*, ist im Schlepperwagen *c* geführt und vertical auf und abwärts bewegbar. Die beiden Drahtseile *d*, die sich

vor dem Wagen zu einem Seil *e* vereinigen, führen über die kleinen Röllchen *f* und *g*, die am Schlepperwagen befestigt sind. Die Enden der Seile *d* sind in den Punkten *h* am Mitnehmer *a* oder am Gegengewicht *b* befestigt, so daß ein Zug im Seil *e* den Mitnehmer in die Höhe hebt. Damit nun das Seil *e* die Bewegung des Schlepperwagens *c* mitmacht, führt

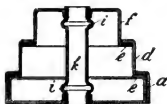


es an den Enden der Schlepperbahnen über lose Rollen und ist am Schlepperwagen im Punkte *l* befestigt.

Wird nun das Seil *e* durch irgend eine einfache Vorrichtung (z. B. einen Handhebel bei kleinen Gruppen von Schlepperbahnen oder einen kleinen hydraulischen Zylinder) gespannt, so wird der Mitnehmer *a* in die Höhe gehen und beim Nachlassen des Seiles *e* durch das Gewicht *b* wieder herunterfallen. Dies ist bei jeder Stellung des Schlepperwagens möglich.

**Kl. 7e, Nr. 123 422**, vom 19. August 1900. Landecker & Albert in Nürnberg. *Verfahren zur Herstellung von Stufenscheiben.*

Die Stufenscheibe wird aus einer Anzahl topfartiger Gefäße *a d f* zusammengesetzt, die durch Ziehen hergestellt werden. Jede der Stufen ist mit einem

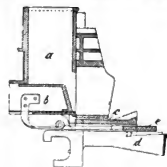


Rande *e* versehen, gegen welchen sich die nächstgrößere Stufe anlegt. Sämtliche Stufen werden durch ein mit Wulsten *i* ausgestattetes Rohr *k* zusammengehalten, indem dessen beide

Enden nach außen hin aufgeweitet werden. Ein Verdrehen der einzelnen Stufen gegeneinander kann durch Nietung, Verschraubung oder Verschweißung verhindert werden.

**Kl. 24a, Nr. 123 846**, vom 10. März 1900. Bernh. Cohnen in Grevenbroich, Rhld. *Maschinenmäßig beschickte Feuerung.*

Bei Feuerungen mit Verkokungsplatte tritt der Uebelstand auf, daß, da die Kohle in großen Massen auf der Verkokungsplatte zusammenbackt, von diesem



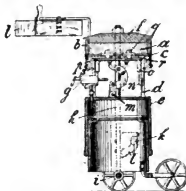
Kuchen große Stücke abbrechen und auf den Rost fallen, wo sie große Zwischenräume freilassen, durch welche kalte Luft tritt und Rauchbildung herbeiführt. Diesem Mangel soll dadurch abgeholfen werden, daß zwischen der festen Verkokungsplatte *c* und dem Roste *d* eine beweg-

liche Platte *e* angeordnet ist, welche in beständiger Bewegung gehalten wird, beispielsweise durch Verbindung mit dem Schieber *b*. Durch den Schieber *b* wird die in den Schacht *a* eingefüllte Kohle auf die Verkokungsplatte *c* geschoben und von dieser die vorderen überhängenden Theile des Kokskuchens durch die Platte *e* abgestoßen und auf den Rost *d* geschoben.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

Nr. 664 426. George W. Packer in Chicago, Ill., V. St. A. Formmaschine.

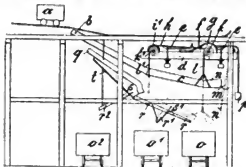
Die Vorrichtung ist dargestellt, während der Sand *a* dadurch im Formkasten *b* festgedrückt wird, daß die Platte *c*, auf welcher der Formkasten aufruhrt, mittels Stützen *d* über dem Cylinder *e* getragen und durch Einlassen von Preßluft in den Cylinderraum gegen eine Platte *f* angehoben wird. Entläßt man durch Hahn *g* die Preßluft aus dem Cylinder, so daß letzterer sinkt, so klappt gleichzeitig die an Armen *h*



um *i* schwingbare Platte *f* seitlich weg, durch Wirkung eines am Cylinder befestigten Bolzens *k* gegen eine an den Armen *h* befestigte Schlitzführung *l*. Darauf dreht man von Hand die Welle *m*, wodurch mittels einer Gelenkhebelreihe *n* die mit Schuhen *o* an den Stützen *d* geführte Platte *p* und die auf ihr befestigten Modelle *q* gesenkt werden, welche durch Aussparungen in der Platte *c* in den Formkasten hineinreichen. Beim Senken der Platte *p* treffen Anschläge *r* gegen zweiarmige Hebel *s* (an *c* angelenkt), so daß die zweiten Hebelarme aufwärts bewegt werden und gegen Stifte treffen, welche am unteren Rand des Formkastens befestigt sind und durch entsprechende Löcher in *c* nach unten hindurchtreten. Der Formkasten wird also an- bzw. von *e* angehoben und kann durch einen andern ersetzt werden. Darauf wird Platte *p* wieder angehoben, das Sandsieb *t* über den Formkasten geschwenkt und letzterer gefüllt, worauf durch Anstellen der Preßluft das Einstellgeschwinnen von *f*, das Anheben von *c* (nebst *p*) und *b* und das Eindrücken des Sandes aufs neue bewirkt wird.

Nr. 665 463. John M. Phillips und John J. Flencing in Pittsburg, Pa., V. St. A. Vorrichtung zum Sieben, Wägen und Verladen von Kohlen.

Die Kohlen werden aus Wagen *a* auf das Sieb *b* gestürzt und füllen die Schütte *c*, welche an dem Gerüst *d* hängt. *d* ist an der Wägevorrückung *e* auf-

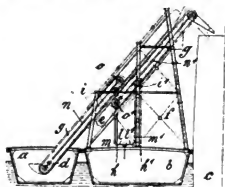


gehängt. Nach Feststellung des Gewichtes der Kohlen löst der Bediener die Bremse *f*, so daß Rad *g* sich dreht, ebenso ein Kettenrad *i* (nicht sichtbar) auf derselben Welle und ebenso durch Kette *h* das Kettenrad *j*. *j* hat größeren Durchmesser als *i*, folglich wird seine Achse langsamer rotiren als die von *i*, und somit die Seilscheibe *k* das Seil *l* langsamer abwickeln als Scheibe *k* das Seil *l*. *c* sinkt also

(unter dem Gewicht der Kohlen) unter zunehmender Schrägstellung, bis die Kette *m* sich spannt (punktirte Zeichnung) und den Theil *n* der Schütte *c* aufklappt, so daß die gesiebte und gewogene Stückkohle in den Wagen *o* fällt, und zwar mit sehr geringer freier Fallhöhe. Die Schütte *c* steigt nach Entladung durch Gegengewicht *p* wieder auf. Sieb *q* und Schürren *r* *r* *r* mit Schiebern *s* *s* *s* zerlegen das durch das Sieb *b* Fallende nach den Wägen *o* *o* *o*, oder lassen es nach *o* gehen, oder, wenn gewünscht, nach *o*.

Nr. 664 892. Michel J. Paul in New York, N. Y. Entladevorrichtung für Kohlen u. dergl.

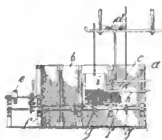
*a* ist das die Kohlen enthaltende Fahrzeug, *b* das die Vorrichtung tragende Schiff, *c* ein Dampfer oder dergleichen. *d* und *e* sind zwei im Gerüst *f* längsverschiebbare Becherwerke oder dergleichen, deren Rahmen mit Rollen *g* auf entsprechenden Schienen gleiten. Die Längsverschiebung wird bewirkt von dem in *b* stehenden Motor durch Wellen *h* *h* *h*, Kegelraderpaare, Wellen *i* *i* *i* mit daran sitzenden Zahnrädern,



eingreifend in Zahnstangen an *d* und *e*. Der Antrieb der Becherwerke erfolgt von dem Motor mittels der Wellen *k*, *l* *l* *l*, *m* *m* *m* und *n* *n* *n*. Auf letzteren sitzt mit Feder und Nuth ein Kegelrad. Die Wellen *n* *n* *n* treiben mittels Kegelraderpaaren die Antriebswellen *oo* *oo* *oo* für die Becherwerke. Die Einrichtung erlaubt, durch Vorstrecken oder Einziehen von *d* und *e* die Gesamtförderlänge beliebig zu verändern, wobei *b* stets im Gleichgewicht bleibt. Die Kohlen gehen also aus *a* auf das Becherwerk *d* über, welches das Becherwerk *e* speist, von dem aus die Kohlen nach *c* gelangen.


Nr. 665 196. Gustav Engdall in Chicago, Ill., V. St. A. Vorrichtung zum Beschießen von Anwärmen.

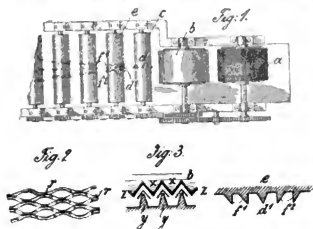
*a* ist ein in den Ofen *b* einzuführendes Packet Abfallreien. Der Träger *c* für dasselbe ist an der Laufkatze *d* aufgehängt. *e* ist eine Antriebsriemenscheibe,



welche der Welle *f* nach Belieben Antriebsmittel in beiderlei Richtung giebt, oder anseiner Eingriff mit ihr gebracht werden kann. Auf der Welle *f* sind Räder *g* mit Zapfen *h* am Umfang aufgekeilt. *i* ist (in der Längsrichtung gesehen) eine Schaufel mit einer Reihe Löchern im Stiel. In diese Löcher greifen die Zapfen *h* ein, so daß die Schaufel *i* vor- oder zurückbewegt wird, nachdem das Packet *b* darauf abgelegt und die Welle *f* mit der Antriebsseiche *e* gekuppelt worden ist. Das Ausziehen des Packetes erfolgt mit einem der Schaufel *i* entsprechenden Haken.

**Nr. 664198.** George A. Turnbull in Chicago, Ill., V. St. A. *Vorrichtung zur Herstellung von Gitterblechen.*

Die Erfindung bezweckt die Herstellung von Gitterblechen nach Art der amerikanischen Patentschriften Nr. 642 056 und 651 590, dargestellt in Figur 2, deren Stege an den zusammenstoßenden Rhombenböcken *r* so gefaltet sind, daß der Querschnitt  $\Delta$ -gestaltet ist. Die Bleche werden zunächst zwischen zwei Walzen eingeführt, von denen die erste (*a*) mit Messerschneiden in folgender Anordnung besetzt ist , welche zwischen entsprechende Ringrippen der zweiten Walze *b* greifen (Figur 1). Die Bleche werden also mit entsprechend angeordneten Schlitzten versehen. In jeden Schlitz greift beim Fortschreiten des Bleches je einer von an der Walze *b* befestigten V-gestalteten Stempeln *x* ein (Figur 3). Dieselben drücken dabei die Schlitzränder abwärts zwischen entsprechende Rippen *y* der unteren Walze, so daß die Stege *z* zwischen den Schlitzten gefaltet werden. Bei der Walze *c* dringt je ein starker Dorn *d* in jeden



Schlitz der mittleren Reihe ein und erweitert denselben zu der in Figur 2 gezeigten Rhombengestalt. Dabei werden je zwei rechts und links benachbarte Schlitzreihen so weit nach auswärts verschoben, daß sie bei den Walzen *a* von den Kanten der einseitig abgeschragten Dorne *f* *f'* erfaßt werden (Figur 4). Dieselben bilden je zwei Reihen links und rechts von der mittleren *d*, welche das Blech durch Eingreifen in die mittlere Rhombenreihe hält. Da die Abschragungen der Dorne *f* und *f'* nach außen gerichtet sind, so werden bei völligem Eindringen derselben in die zugehörigen vier Schlitzreihen diese nach außen auseinandergezogen, unter Bildung je zweier weiterer Rhombenreihen rechts und links von der mittleren. Dasselbe Spiel wiederholt sich unter der nächsten Walze mit den 3. und 4., unter der nächsten mit den 5. und 6. Rhombenreihen (von der mittleren Reihe aus gezählt) u. s. w., so daß das bei *a* geschlitzte und bei *b* gefaltete Blech unter den Walzen *c*, u. s. w. von der Mitte angefangen nach außen fortschreitend auseinandergezogen wird, zu der in Figur 2 gezeigten Gestalt. Das Auseinanderziehen kann auch von einem Blechrand zum andern fortschreiten; die Faltrichtung der Stege kann abgeändert werden.

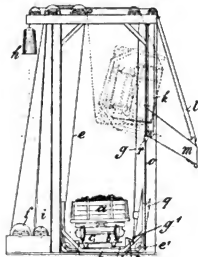
**Nr. 665254.** William A. McAdams in New York *Auskleidung für Schmelztiegel.*

Die Erfindung besteht in einer Auskleidung für Schmelztiegel, in welchen vorwiegend Aluminium-Legierungen, welche Zink und Kupfer enthalten, geschmolzen werden können. Die Auskleidung darf weder Silicium an die Legierung abgeben, noch, wie bei Eisentiegeln der Fall, sich mit der Schmelze legieren. Ein eiserner oder thönerner Schmelztiegel

wird mit einer Masse von einem Theil Kupferoxyd und vier Theilen Manganoyd, mit Wasser angerührt, etwa 3 bis 6 mm dick angestrichen. Die Masse wird getrocknet und etwa eine Stunde bei 900 bis 1200° C. gebrannt. Das Manganoyd soll aus einem käuflichen Präparat durch Erhitzen bis zum Schmelzen und Pulvern hergestellt werden (um es dichter zu machen?).

**Nr. 665025.** Timothy Long in Cleveland, Ohio, V. St. A. *Vorrichtung zum Entladen von Kohlen und dergl.*

Der zu entladende Wagen *a* steht auf dem Geleise *b*, befestigt auf der Plattform *c*, mit Rädern auf dem nach links geneigten Geleise *d* verschiebbar. Das

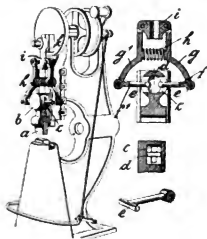


Geleise *d* liegt an dem Gerüst *D*. An demselben sind links Kabel *e* (aufzuwinden durch Winde *f*) bei *e'* befestigt, rechts Kabel *g* (mit Gegengewicht *h*) bei *g'* befestigt. Winde *i* betätigt die Flaschenzüge *k* und *l*, welche die Schurre *m* tragen, deren Rückseite im Gerüst *D* geführt ist. Wird die Winde *f* angetrieben, so hebt sich das Gerüst *D* links

an, *c* rollt gegen die Anschlagschiene *p* und der Wagen *a* lehnt sich mit seiner Seite an die Kabel *g* an. *D* steigt nun in dieser Lage so lange auf, bis die Gabeln *g* an den Zapfen *r* sich fangen, worauf beim weiteren Anheben der Wagen *a* umkippt, wie punktiert dargestellt.

**Nr. 665249.** Louis Mayer in Mankato, Minn. *Krafthammer mit federnder Aufhängung.*

*a* ist der Hammer, *b* dessen hohler Kopf mit vertikalen Seitenschlitzern *c* und, in einer zu letzteren rechtwinklig stehenden Ebene, horizontalen Lagernuthen *d*



für die Querglieder *e* der Gelenkverbindung *f* *g* *f'* *g'*. *h* ist eine zwischen *g* und *g'* angeordnete Feder, *i* die Büchse, mit welcher die Vorrichtung an der Kurbelstange *k* befestigt ist. Die Aufhängung ist einfach, kräftig und dämpft wirksam die schädlichen Stöße.

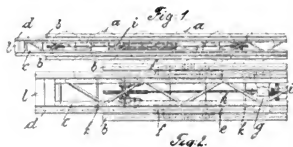
Nr. 665432. Hugo Hardh in Cleveland, Ohio, V. St. A. *Hochofen*.

Die Erfindung bezieht sich auf die Vertheilung und Vorwärmung des Windes, welcher in der Ofeninnere durch in der Wand angeordnete Ringdüsen *a* und *b*, durch in einer mittleren Säule *c* angeordnete Düse *d*, und durch den Boden *e* durchsetzende Düsen *f* eintritt, während die Gichtgase durch Öffnungen *g* und Rohr *h* entweichen. Der Wind wird dabei aus der Leitung *i* durch Ventil *k* und Kammer *l* den Düsen *f* zugeführt, durch *m* unter starker Vorwärmung nach den Düsen *d*, durch Kammer *p*, vielfache Rohre *q*, Ring *r*, vielfache Kanäle *s*, unter Vorwärmung in *r* und *s*, nach den Düsen *a*. Ein Windstrom aus Kammer *l* durch Kanäle *t* kühlt den unteren Säulentheil, ein anderer aus Kammer *p* durch Kanäle *u* die Ofenwand. Letzterer tritt theilweise in den Ringkanal *e* und Vorwärmkanäle *se* für die Windleitungen *q*.

unter Vorwärmung in *r* und *s*, nach den Düsen *a*. Ein Windstrom aus Kammer *l* durch Kanäle *t* kühlt den unteren Säulentheil, ein anderer aus Kammer *p* durch Kanäle *u* die Ofenwand. Letzterer tritt theilweise in den Ringkanal *e* und Vorwärmkanäle *se* für die Windleitungen *q*.

Nr. 665227. Joseph G. Johnston in Detroit, Mich., V. St. A. *Fördervorrichtung*.

Figur 2 stellt in größerem Maßstabe das linke Ende von Figur 1 dar. Die Vorrichtung ist zur Fortbewegung schwerer Gußstücke *a* bestimmt, welche auf dem festen (etwa 50 m langen) Rahmen *b* liegen. Die Fortbewegung geschieht, indem ein Rahmen *c*, über das Niveau von *b* angehoben, die Gußstücke anhebt und mit dem Rahmen *d*, in welchem *c* gelagert und welcher in dem Rahmen *b* längs verschiebbar ist,

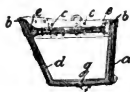


z. B. nach rechts bewegt wird. Darauf senkt sich der Rahmen *c*, bis die Stücke *a* wieder auf den Rahmen *b* zu liegen kommen. Rahmen *c* und *d* gehen dann nach links, *c* hebt die Stücke *a* an u. s. f. Der Rahmen *b* ruht in Abständen von etwa 5 m auf Lagern *e* mit trogförmigen Radschalen, in welchen die den Rahmen *d* tragenden Rollen *f* hin und her gehen. Rahmen *d* ist durch ein Querhaupt *g* am endlosen Seil *h* befestigt und erhält somit durch den in das Seil eingeschalteten Kraftkolben *i* Hin- und Herbewegung. An den inneren Wangenseiten hat der Rahmen *d* schräg nach rechts ansteigende Schlitzführungen von Form, in welchen den Rahmen *c* tragende Rollen *k* gleiten. Ist der Rahmen *c* angehoben (also *k* am rechten Ende der Schlitzführung, Stellung in der Figur), so liegt er mit seinem rechten Ende an einem

seine Rechtsbewegung begrenzenden Anschlag an. Gicht also jetzt der Rahmen *d* nach rechts, so sinkt Rahmen *c*; geht darauf *d* nach links, so geht *c* unbelastet mit, bis er durch Anschlag *l* aufgehalten wird. Die weitere Linksbewegung von *d* hebt also *c* wieder an. Geht darauf *d* nach rechts, so geht *c* belastet mit, bis er in seiner Rechtsbewegung aufgehalten und dadurch gesenkt wird u. s. f.

Nr. 663945. John A. Waldburger und William J. Smith, McKeesport, Pa. *Gießspatze für geschmolzenes Metall*.

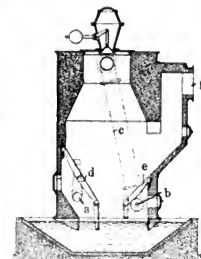
Der obere Rand der Auskleidung der Gießspatze *a* wird durch einen zweckmäßig aus einzelnen Stücken zusammengesetzten eisernen Ring *b* gebildet; derselbe ist mittels Schrauben *c* befestigt und trägt auf der Außenseite Rippen oder Nasen, welche ihn in einem gewissen, mit Lehm auszufüllenden Abstand von der Gießwand halten. Der untere Theil *d* der Auskleidung besteht aus feuerfestem Material, welches länger ausdauert als sonst, da der obere eiserne Rand, an welchem sich eine Kruste *e* von erstarrtem Metall



ansetzt, beim Entfernen des letzteren nicht so leicht beschädigt wird, als wenn er, wie üblich, ebenfalls aus feuerfester Masse bestünde. Der mittlere Theil der Bodenbekleidung wird zweckmäßig aus einem besonderen Stück hergestellt, welches entfernt wird, wenn durch *f* ein Werkzeug zum Ausstoßen des am Boden sitzenden erstarrten Metalls eingeführt werden soll. Außerdem ermöglicht diese Anordnung die Anwendung einer Vorrichtung zum Ausdrücken des am Boden des Gefäßes erstarrten Metallkuchens, da ein durch die Öffnung *f* eindringender Stempel lediglich den Pfropfen *g* und den mittleren Theil der feuerfesten Bodenaukleidung ausstößt, während *d* durch den Ring *b* in Lage erhalten wird. Das in der Bodenaukleidung ausgebrochene Loch kann nach Entfernung des erstarrten Metallkuchens leicht ergänzt werden.

Nr. 662928. Edward J. Duff in Liverpool, England. *Gaserzeuger*.

Der Gaserzeuger ist vorzugsweise zur Herstellung von Gas für Gasmaschinen aus bituminöser Kohle bestimmt. Die Vergasung wird durch bei *a* eintretende Luft (bezw. Luft und Dampf) unterhalten. Die aus den oberen Kohlenschichten destillirenden, viel condensirbare Dämpfe enthalten Gas und werden mittels des Injectors *b* durch Rohr *c* nach abwärts unter den dem Verbrennungsrost *d* gegenüberliegenden Rost *e* gesaugt, steigen durch diesen und die



glühende Kohle darüber auf, werden dabei in permanentes Gas zerlegt und entweichen mit dem in der glühenden Schicht erzeugten Gase bei *f*.

# Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat December 1901	
		Werke (Firmen)	Erzeugung Tonnen.
<b>Puddel- Roh Eisen und Spiegel- eisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegelerland . . . . .	18	22 267
	Siegelerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . .	21	40 743
	Schlesien und Pommern . . . . .	11	30 836
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	—
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	4 200
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	8	22 140
	Puddelroheisen Sa. . . . .	60	120 186
<b>Bessemer- Roh Eisen.</b>	(im Novbr. 1901 . . . . .	58	100 686)
	(im Decbr. 1900 . . . . .	62	128 491)
	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegelerland . . . . .	4	29 980
	Siegelerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . .	2	466
	Schlesien und Pommern . . . . .	1	3 915
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	3 580
	Bessemerroheisen Sa. . . . .	8	37 941
	(im Novbr. 1901 . . . . .	7	32 737)
<b>Thomas- Roh Eisen.</b>	(im Decbr. 1900 . . . . .	7	43 370)
	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegelerland . . . . .	12	141 993
	Siegelerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . .	1	307
	Schlesien und Pommern . . . . .	3	15 397
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	18 048
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	4 010
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	16	171 954
	Thomasroheisen Sa. . . . .	34	351 709
<b>Gießerei- Roh Eisen und Gußwaaren I. Schmelzung.</b>	(im Novbr. 1901 . . . . .	35	368 872)
	(im Decbr. 1900 . . . . .	35	410 783)
	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegelerland . . . . .	13	58 131
	Siegelerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . .	4	9 062
	Schlesien und Pommern . . . . .	7	13 656
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	5 560
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	2	2 231
<b>Zusammenstellung:</b>	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	8	43 069
	Gießerei-roheisen Sa. . . . .	36	131 709
	(im Novbr. 1901 . . . . .	38	125 061)
	(im Decbr. 1900 . . . . .	41	138 146)
	Puddelroheisen . . . . .	—	120 186
	Bessemerroheisen . . . . .	—	37 941
	Thomasroheisen . . . . .	—	351 709
	Gießerei-roheisen . . . . .	—	131 709
<b>Erzeugung im December 1901 . . . . .</b>	Erzeugung im November 1901 . . . . .	—	641 545
	Erzeugung im December 1900 . . . . .	—	627 356
	Erzeugung vom 1. Januar bis 31. December 1901 . .	—	720 790
	Erzeugung vom 1. Januar bis 31. December 1900 . .	—	7 785 887
	Erzeugung vom 1. Januar bis 31. December 1900 . .	—	8 422 842
<b>Erzeugung der Bezirke:</b>		Decbr. 1901 Tonnen.	Vom 1. Jan. bis 31. Decbr. 1901 Tonnen.
Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen		252 371	3 014 844
Siegelerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . .		50 578	634 712
Schlesien und Pommern . . . . .		63 804	762 843
Königreich Sachsen . . . . .		—	20 942
Hannover und Braunschweig . . . . .		27 188	341 985
Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .		10 441	113 813
Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .		237 163	2 896 748
<b>Sa. Deutsches Reich</b>		<b>641 545</b>	<b>7 785 887</b>

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### American Society of Mechanical Engineers.

Die Anfang December in New York stattgehabte Versammlung wurde durch eine Ansprache des neugewählten Präsidenten S. T. Wellman, Cleveland, Ohio, eröffnet, welcher sich über:

#### Die Entwicklung der Herdofen-Stahlerzeugung in den Vereinigten Staaten

verbreitete.

Schon im Jahre 1772, so führte der Redner aus, war der Gedanke, durch Zusammenschmelzen von Gus- und Schmiedeeisen auf dem Herde Stahl zu bereiten, von dem französischen Philosophen Réaumur ausgesprochen und noch im 18. sowie in der ersten Hälfte des 19. Jahrhunderts eine Reihe von Versuchen angestellt worden, diesen Gedanken in die That umzusetzen. Aber wenn es auch unter enormem Brennstoffaufwand gelang, die zum Schmelzen nöthige Hitze zu erzielen, so scheiterten doch alle diese Versuche an der geringen Feuerbeständigkeit des Ofenmaterials. 1861 wurde von C. W. Siemens das Schmelzen von Stahl im Herdofen mit Wärmespeichern vorgeschlagen und auch von einigen Interessenten zunächst in kleinem Maßstabe versucht; praktischen Erfolg aber erzielten erst Pierre und Emile Martin in Sireuil bei Paris im Jahre 1864, und durch ihre Versuche wurde bald das Augenmerk der gesamten eisenhüttenmännischen Welt auf den neuen Ofen gelenkt. In Amerika wurde der erste Herdofen von Cooper, Hewitt & Co., Trenton, N. J., gebaut und Ende 1868 unter mannigfachen Schwierigkeiten in Betrieb gesetzt. Zunächst wollte es nicht gelingen, gutes Gas in den Generatoren zu erzeugen, was jedoch nicht an deren mangelhafter Bauart, sondern vielmehr daran lag, daß man sie bis oben hin mit Kohle dicht angefüllt hatte, so daß die am Boden erzeugte Hitze kaum ausreichte, aus den oberen Lagen die Feuchtigkeit auszutreiben; nachdem man den Fehler einmal erkannt, hatte man keine weiteren Schwierigkeiten mit den Erzeugern. Der Ofen selbst war gut construiert bis auf den Herd, der viel zu flach und zu niedrig war, um die vorgesehene Stahlmenge (4 bis 5 t) zu fassen. An der Vorderseite des Ofens, vor dem Abstich, war eine Art Vorherd befestigt, in dessen Boden sich ein Abflußrohr mit eingepaßtem Thonpfropfen befand. Die Coquillen wurden, zu Gespannen vereinigt, auf Wagen gesetzt und auf einem Schmalspurgelände zum Abstich gefahren. Als Einsatz wurde Franklinit-Roheisen mit Puddelleisen und Stahlschrott verwendet; leider aber hatte man kein Ferromangan zur Rückkohlung, da damals in Amerika noch keins erzeugt wurde. Statt dessen benutzte man zur Desoxydation Franklinit-Roheisen und zwar etwa 1 bis 1½ % des Einsatzes; dieses Roheisen enthielt annähernd 10 % Mangan, so daß der erzeugte Stahl nicht mehr als 0,015 % Mangan enthielt und sich infolgedessen, anßer bei sehr hoher Temperatur, sehr schlecht verwalzen liefs. Eine große Schwierigkeit lag ferner darin, daß man bei der unzureichenden Feuerbeständigkeit der Ofen-Zustellung das Bad im Ofen nicht wesentlich über die für das Gießen erforderliche Temperatur erhitzen konnte, so daß häufig während des Gießens der Stahl um Abstich oder auf dem Vorherd einfror. Diese Misserfolge bewirkten, daß man nach etwa einjähriger, vielfach unterbrochener Betriebszeit die Versuche gänzlich einstellte und es Andern überliefs, dieselben zu praktischen Erfolge

weiterzuführen. Die Bay State Iron Works in South Boston, welche in jener Zeit mit der Herstellung von Eisenbahnschienen mit Stahlköpfen beschäftigt waren, beschloßen, einen Versuch mit Herdofenstahl zu machen. Neben einem Ofen von 5 t Fassung und den erforderlichen Gaserzeugern wurden ein Vorwärmofen sowie mehrere Tiegelöfen zur Herstellung von Ferromangan (von 35 bis 40 % Mn) aus schwarzem Manganerz, Spiegeleisen, Holzkohle und Kalk gebaut. Der Einsatz bestand aus Puddelroheisen, Schrott und englischem West Cumberland Hämatit. Der erzeugte Stahl wurde zu Stäben angewalzt und aus diesen die oberste Lage des Schienenpaketes gebildet; dasselbe schweißte ausgezeichnet und die Schienen liefsen nichts zu wünschen übrig. Allein schon waren die Tage der geschweißten Schienen gezählt, überall traten Stahlschienen an ihre Stelle, so daß die Bay State Company sich nach einer anderen Verwendung für ihren Herdofenstahl nusehen mußte. Außer Schienen fabricirte sie in großem Maßstabe Eisenbleche für Kessel und Feuerkästen, welche sehr gut eingeführt, jedoch in der Herstellung sehr theuer waren, da das an sich kostspielige Material, gepuddeltes Holzkohlen-Roheisen, noch den Nachtheil hatte, daß der Ausschufs infolge von Blasenbildung außerordentlich hoch (40 bis 50 %) war. Man versuchte daher, die Bleche aus dem Herdofenstahl zu walzen, was jedoch zunächst — wegen zu hohen Phosphorgehaltes — nicht gelingen wollte, bis man als Einsatz im Herdofen ein Material verwendete, das im Lake Champlain District direct aus dem Erz in dem alten katalonischen Rennfeuer hergestellt war. Der Stahl aus diesem Material liefs sich bei jeder Temperatur vorzüglich verarbeiten; die Bleche zeigten weder Blasen noch sonstige Fehler und waren dabei bedeutend billiger als die besten Eisenbleche.

Weiter wurde dann ein Herdofen von der Nashua Iron Co. gebaut, an dem die wesentlichste Neuerung darin bestand, daß nicht mehr durch einen Vorherd, sondern mittels einer fahrbaren Pfanne in Gruben gegossen wurde; gleichzeitig bauten auch Sinzer, Nimick & Co. einen 5-t-Herdofen; das erste Werk aber, das ausschließlichs zur Erzeugung von Herdofenstahl erbaut wurde, war dasjenige der Ohio Iron and Steel Company, Cleveland (1874). Es bestand aus zwei Herdöfen von je 7 t, einem Vorwärmofen und einem Tiegelofen für Ferromangan, beide mit Wärmespeichern. Zum erstenmal wurde hier das Chargirplateau ungefähr 10 Fuß über der Hüttensohle angelegt und das Einsatzmaterial mittels hydraulischer Aufzüge gehoben. Gegossen wurde ebenfalls mittels einer Pfanne, welche jedoch nicht auf einem Wagen ruhte, sondern an einem einfachen Drehkranh hing, dessen Ausläder zu den Abstichen beider Ofen reichte und die Gießgruben bestreichen konnte. Der Einsatz bestand auch hier aus Holzkohlen-Schmiedeblocken aus dem Lake Champlain District und Holzkohlen-roheisen vom Lake Superior; späterhin wurde statt der ersteren in größerem Umfange Schmiedeeisen verwendet, das in mechanischen Puddelöfen aus Bessemer-roheisen gepuddelt war; auch wurde Eisen aus dem Pernot-Ofen nach Krupp-Bell verwendet. Im Jahre 1878 wurde die Anlage der Otis Company um zwei 15-t-Ofen vergrößert; einen gleichen Zuwachs erfuhr sie im Jahre 1881 und 1887. Diese zuletzt gebauten Ofen unterscheiden sich insofern wesentlich von den früheren, als die Kammern anstatt unter den Ofen, auf die Chargirbühne gelegt wurden, wodurch die Einhaltung eines Staubackes zwischen jeder Kammer und dem Ofen ermöglicht wurde.



Der erste basische Herdofenstahl in Amerika wurde auf den Otis Works im Jahre 1886 gemacht; es wurde einer der Oefen mit aus Steiermark bezogenem Magnesit zugestellt und darin basischer Stahl erzeugt, der allen Anforderungen genügte. Wenige Monate später wurde das basische Verfahren in dem Harrisburger Werk der Pennsylvania Company und den Carnegie Works zu Homestead eingeführt; heute aber wird mindestens  $\frac{3}{4}$  alles in Amerika erzeugten Herdofenstahls mittels des basischen Verfahrens hergestellt. Es unterliegt auch heute keinem Zweifel mehr, daß die allerbesten Qualitätseisen im basischen Herdofen billiger und besser als auf irgend welchem anderen Wege erzeugt werden können; das basische Verfahren ist so einfach in der Theorie sowohl als in der Praxis, daß man sich wundern muß, daß es nicht eher erfunden wurde; beruht es doch auf denselben Grundsätzen und denselben Reactionen wie der Generationen früher bekannte Puddelprocess.

Sehr bald nach der Erbauung der Otis Steel Works entstanden überall in den Vereinigten Staaten Herdofen-Stahlwerke, deren Aufzählung zu weit führen würde, von denen aber die Carnegie Works zu Homestead als das bedeutendste genannt sei. Dieses Werk ist jetzt mit seinen 48 Oefen von je 40 bis 60 t Fassung und einer Jahresproduction von mindestens 1 800 000 t das bedeutendste Herdofen-Stahlwerk der Welt. Neuerdings hat die Größe der Oefen bedeutend zugenommen; Oefen von 100 t sind im Bau und solche von 200 t projectirt. Die Erzeugung von Herdofenstahl in den Vereinigten Staaten ist gestiegen von 693 t im Jahre

1860 auf 3 402 552 t im Jahre 1900 gegen 6 684 770 t Bessemerstahl im Jahre 1900. Wenige Bessemer-Stahlwerke sind in den letzten Jahren angelegt worden, und aller Voraussicht nach ist die Zeit nicht fern, da die Production an Herdofenstahl jene von Bessemerstahl übersteigen und vielleicht selbst der Anspruch Holleys Thatsache wird: „Der Siemens-Martin-Process wird noch zu der Heerdigung des Bessemer-processes gehen.“

Ein weiterer Vortrag von H. L. Gantt betraf das Löhnungssystem, ein Thema, das bekanntermaßen in letzter Zeit in den Vereinigten Staaten lebhafteste Bearbeitung von den verschiedensten Autoren gefunden hat.\* Wir beabsichtigen, auf die interessanten Ausführungen des Verfassers, welche ein in einer zu den Bethlehem Steel Works gehörigen Maschinenbau-Werkstätte eingeführtes System betreffen, zurückzukommen. Weitere Mittheilungen von Professor C. H. Benjamin bezogen sich auf das Auseinanderfliegen von kleinen aufgeweiserten Schwungradern. Verfasser hat mit 16 Schwungradern von je 24 Zoll Durchmesser Versuche angestellt, indem er sie mit immer größeren Geschwindigkeiten laufen ließ, bis sie auseinanderflogen. Vortragender kommt zu dem Schluß, daß der aus einem Stück gefertigte Schwungradkranz am meisten Sicherheit giebt, sowie daß Verbindungsstellen im Kranz stets die schwachen Punkte sind, insbesondere wenn sie im Mittel der Arme liegen.

\* Siehe „Stahl und Eisen“ 1902, Nr. 1 Seite 36.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Britisches Geschäfts- und Zeitungsgebahren.

Im Anschluß an die unter gleichem Titel auf Seite 65 der Nr. 2 von „Stahl und Eisen“ 1902 veröffentlichte Mittheilung bringen wir weiter zur Kenntniß unserer Leser, daß bis zum Redactionsschluß dieser Nummer auf unsere Schreiben vom 28. December vorigen Jahres weder eine Antwort von Sir Richard Tangye, noch vom Herausgeber des „Engineer“ eingegangen war, obwohl wir uns außerdem auch noch durch Freunde und Behörden Mühe gegeben haben, eine Antwort zu erhalten. Wir müssen daher die im „Engineer“ vom 6. December v. J. von Sir Richard Tangye aufgestellte Behauptung für unwarhaft erklären, bis derselbe den Beweis für ihre Richtigkeit erbracht hat, und unsere Leser bitten, die Consequenzen zu ziehen, über welche wir für den Fall der Nichtbeantwortung oder einer ungenügenden Auskunftsertheilung in unserem Schreiben vom 28. December einen Zweifel nicht gelassen haben. Im übrigen betonen wir nochmals, daß zur Benrtheilung des vorliegenden Falles es an sich vollkommen gleichgültig ist, ob der von Sir Richard Tangye behauptete Einzelfall sich in Wirklichkeit abgespielt hat oder nicht. Wir können auch ihm und dem „Engineer“ eine englische Firma nachweisen, die sich in betrügerischer Weise die Werkzeichnungen einer deutschen Maschinenfabrik verschafft und nach ihnen die Lieferungen selbst hergestellt hat: es liegt uns aber nichts ferner als auf

diesem Fall einen Artikel „Englische Fabricate gegen deutsche“ zu begründen und der ganzen englischen Nation die schurkische Firma zur Last zu legen. Die Verallgemeinerung des Falles, die durch das Zeitungsgebahren erfolgt, ist es, gegen welche wir uns wenden.

Jene Verleumdungen der deutschen Industrie, welche durch eine gewisse englische Presse systematisch betrieben werden, werden durch eine Mittheilung der Loudoner „Finanzchronik“ neuerdings in drastischer Weise illustriert. Dieses Blatt hatte nach einer Zeitschrift der „Berl. Polit. Nachrichten“ in seiner Nummer 2 vom 11. Januar nicht nur über die Gutehoffnungshütte, sondern auch über die Rheinischen Stahlwerke in Ruhrort die Nachricht ausgesprengt, Proben derselben wären nach Materialgüte und Ausführung von den Vertretern der indischen Regierung beanstandet worden. „Die Einzelheiten des Thatbestandes, aus dem diese ungeheuerliche Anschuldigung gegen ein erstes deutsches Eisenwerk offenbar erwachsen ist, sind zu bezeichnend, als daß sie unerwähnt bleiben könnten. Im November 1901 wurde den Rheinischen Stahlwerken von einem Geschäftsfreunde eine Anfrage wegen Lieferung von 800 Radsätzen für die indischen Staatsbahnen vorgelegt. Sie lehnten es jedoch ab, daraufhin ein Anerbieten zu machen, das die Bestelltheit die Bedingung enthielt, „die Bandagen und Achsen müssen aus englischem Hämatiteisen und schwedischem Eisen im sauren Martinbetriebe“ hergestellt werden. (Die Bedingungen werden in der Regel von der englischen

Regierung so gestellt, daß dadurch der ausländische Mitbewerber praktisch ausgeschlossen wird.) Der Geschäftsfreund der Firma zog infolgedessen Erkundigungen ein, ob ein Lieferungsverbot Berücksichtigung finden würde, wenn das Material aus deutschem Eisen hergestellt wäre, wobei das Roheisen in Deutschland aus spanischem und schwedischem Eisenerz erblasen werden sollte. Daraufhin wurde den Rheinischen Stahlwerken mitgeteilt, daß man damit einverstanden sei; auch sei es der englischen Verwaltung sehr erwünscht, eine ausländische Offerte mit kurzen Lieferfristen zu haben, da die englischen Radsatzfabriken mit Arbeit auf längere Zeit überhäuft seien und der Bedarf sehr dringend sei. Dadurch bewogen, machten die Stahlwerke eine Offerte, behalten sich dafür aber ausdrücklich vor, die Radkörper aus der Gutehoffnungshütte zu beziehen, da sie solche selbst nicht herstellten. Nach dem Berichte des Geschäftsfreundes wurde diese Offerte seitens der Verwaltung der indischen Eisenbahn für gut befunden, und von dieser ihr Ingenieur Ellis beauftragt, die Rheinischen Stahlwerke und die Gutehoffnungshütte zu besuchen und auf ihre Leistungsfähigkeit zu begutachten. Dieser Herr sprach sich bei der Besichtigung beider Werke überaus lobend aus, was ja nicht anders erwartet werden konnte, da die deutsche Industrie in ihren technischen Einrichtungen der englischen unzweifelhaft überlegen ist. Proben sind niemals genommen oder gegeben worden, können also auch nicht zu Eiweißungen „on quality and workmanship“ geführt haben. „So zerfiel“, schließt unsere Quelle, „jede einzelne Zeile der Angaben des hiereichend gekennzeichneten Blattes in eitel Wind.“

Angesichts des politischen Tagesreites und des bedauerlichen Umstandes, daß derselbe auf das geschäftliche Leben übergreift, legen wir ausdrücklich Werth auf die Feststellung, daß wir uns bei unseren Veröffentlichungen stets in der Abwehr befunden haben. Es war dies auch im Jahre 1895 der Fall, als die British Iron Trade Association eine Abordnung zur Untersuchung der deutschen industriellen Verhältnisse entsandt hatte. Die deutsche Presse hatte damals von dem Erscheinen der Commission in Deutschland Notiz überhaupt nicht genommen, bis am 9. August 1895 in der „Iron and Coal Trades Review“, dem Organ des genannten Vereins, ein Artikel erschien, in welchem die Thatsache festgestellt wurde, daß zum Zweck dieser Erhebung die Engländer nach ihrem eigenen Geständnisse einen Massenüberfall von hinterrücks in Deutschland versucht und daß sie dabei ihr wahres Gesicht hinter einer Maske zu verbergen für gut gehalten hatten. Wir kommen auf diesen alten Fall heute auch nur aus dem Grunde zurück, weil der Herausgeber der „Iron and Coal Trades Review“ in einer in ihrer Ausgabe vom 17. Januar 1902 veröffentlichten Notiz unter dem Titel „German Anglophobes and German Industrials“ die Behauptung aufstellt, daß damals unsere Industriellen den Engländern freundlich, die Presse dagegen ihnen feindlich gegenübergestanden haben. Der genannte Herausgeber fügt durch die Veröffentlichung dieser Notiz

seiner früheren Unklugheit eine neue hinzu, indem er übersieht, daß auch damals die deutsche Presse sich nur in der Abwehr befunden hat.

Wenn im übrigen in letztgenannter Notiz darauf hingewiesen wird, daß Briten und Deutsche im Jahre 1880 in Düsseldorf sich freundlich begegnet sind, und daß sie in Amerika Schulter neben Schulter weite Reisen gemeinschaftlich gemacht haben, so können wir uns dieser Bemerkung als richtig nur anschließen und ebenso dem Wunsche, daß dies freundschaftliche Verhältnisse auch in Zukunft bestehen und sich inniger gestalten möge, und es gewesen ist, der die Feindseligkeit heraufbeschworen hat.

Bei der Hochschätzung, welche wir sonst für unsere Collegii, die Zeitschrift „The Engineer“ haben, halten wir es für uns so bedauerlicher, daß sie sich auf Grund eines einzelnen nicht einmal erwiesenen Falles zur Veröffentlichung solcher allgemeiner Verdächtigungen erhaltenden Zuschrift einem Laude gegenüber hergegeben hat, das mit dem seiigen, wie dies vom deutschen Reichskanzler Grafen Bülow in der Reichstagsitzung vom 8. Januar d. J. zutreffend gekennzeichnet ist, stets gute und freundschaftliche Beziehungen unterhalten hat, deren ungetrübte Fortdauer im gleichen Maße den Interessen beider Theile entspricht.

*Die Redaktion.*

#### Roheisenerzeugung der Vereinigten Staaten.\*

Die Wochenleistungsfähigkeit der amerikanischen Hochofen betrug:

	Großtons	Zahl der Hochofen im Betrieb
am 1. November 1901 . .	320 824	259
„ 1. December 1901 . .	324 761	266
„ 1. Januar 1902 . .	298 460	264

Die Vorräthe bei den Werken betrugen:

1. November 1901 tous	1. December 1901 tous	1. Januar 1902 tous
273 251	223 462	216 137

(„Iron Age“ vom 13. Januar 1902.)

#### Italiens Stahl- und Eisenindustrie im Jahre 1900.

Nach der „Rassegna Mineraria“ vom 1. November 1901 betrug die Eisenerzförderung im Jahre 1900 247 278 t im Werthe von 4 585 522 Lire gegen 236 549 t im Werthe von 3 534 117 Lire im Vorjahr. Den größten Antheil daran besitzt die Insel Elba, welche 190 828 t Eisenerz exportierte. Elf im Betrieb stehende Hochofen lieferten im Berichtsjahre 23 990 t Roheisen im Werthe von 3 129 170 Lire, während im Vorjahr mit acht Ofen 19 218 t im Werthe von 2 607 140 Lire erblasen wurden. Die Production der Eisen- und Stahlwerke stellte sich auf 806 405 t im Werthe von 85 887 219 Lire (+ 174 t — 27 158 14 Lire gegen das Vorjahr). Der Rückgang des Werthes der erzielten Producte ist der schlechten Lage des Eisenmarktes in der zweiten Hälfte des Jahres 1900 zuzuschreiben.

Die Production an Manganerzen übertraf die des Vorjahres um ein Drittel, sie betrug 6014 t im Werthe von 154 974 Lire gegen 4356 t im Werthe von 112 160 Lire. Ferromangan wird nur in einer Hütte Monte Argentario hergestellt. Diese lieferte im Jahre 1900 26 800 t im Werthe von 335 000 Lire (gegen 3075 t i. W. von 50 744 Lire im Vorjahr).

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 23 S. 1931.

### Der Aufsenhandel der britischen Eisenindustrie im Jahre 1901.

Die Einfuhr von Eisen und Stahl nach Großbritannien stellte sich in den letzten drei Jahren wie folgt:

	1899	1900	1901
	tons	tons	tons
Roheisen . . . . .	171 373	181 151	198 560
Stabeisen . . . . .	73 156	80 129	98 101
Rohstahl . . . . .	77 290	179 341	182 884
Träger n. s. w. . . . .	95 476	93 176	122 685
Schienen . . . . .	—	38 028	54 930
Radreifen u. Achsen . . . . .	2 433	2 112	2 475
Sonst. Eisenfabricate . . . . .	225 203	225 737	264 042
Summa	644 981	799 674	923 677

Im Werthe von £ 4 094 992 6 088 586 6 296 988

Dazu Werth der Maschineneinfuhr . . . . . 3 405 261 3 195 850 3 962 068

Gesamtwerth der Eiseneinfuhr . . . . . £ 7 500 253 9 284 436 10 259 056

Während die Einfuhr, namentlich in Trägern, Schienen, Stabeisen und nicht besonders genannten Eisenfabricaten, gegen das Vorjahr eine nicht nennenswerthe Zunahme aufweist, ist, wie aus nachstehender Zusammenstellung ersichtlich, die Eiseneinfuhr gleichzeitig um rund 650 000 Tonnen zurückgegangen, es wurden nämlich ausgeführt:

	1899	1900	1901
	tons	tons	tons
Roheisen . . . . .	1 360 342	1 427 525	839 223
Stabeisen u. s. w. . . . .	159 659	157 164	117 848
Eisenbahnmateriel . . . . .	590 667	463 731	574 656
Bandisen und Bleche . . . . .	109 924	84 780	75 383
Draht . . . . .	48 498	38 441	47 230
Verzinkte Bleche . . . . .	238 013	247 177	250 287
Weißblech . . . . .	256 373	272 877	271 657
Gufs- und Schmied- eisen und Stahl . . . . .	358 773	338 637	322 168
Altmateriel . . . . .	115 726	93 937	85 343
Rohstahl . . . . .	929 309	308 448	213 127
Schwarzbleche . . . . .	85 729	66 278	51 367
Sonst. Fabricate aus Eisen und Stahl . . . . .	44 167	41 694	51 811

Insgesamt 3 717 180 3 540 680 2 900 100

### Russische Manganezförderung im Jahre 1900.

Nach Angaben des statistischen Comité des Congresses der Montanindustriellen Südrusslands wurde im Jahre 1900 Manganerz in drei Rayons Rußlands ausgebeutet, und zwar am Kaukasus, im Süden Rußlands (Gouvernement Jekaterinoslaw) und am Ural (Gouvernements Perm und Orenburg). Von der gesamten Ausbeute des genannten Jahres im Betrage von 752 290 t entfallen auf den Kaukasus 661 960 t, auf Südrussland 88 690 t und auf den Ural 1640 t. Im Jahre 1899 sind in ganz Rußland nur 657 680 t ausgebeutet worden, von denen der Kaukasus 558 860 t, Südrussland 97 000 t und der Ural 1820 t lieferten. In den letzten drei Jahren hat sich die Ausbeute fast verdoppelt.

Der Manganerzausbeute nach nimmt Rußland den ersten Platz unter den Produktionsländern ein. Im Jahre 1900 gingen ins Ausland 441 400 t Manganerz gegen 415 500 t im Jahre 1899 und 245 200 t im Jahre 1898, d. h. der Export hat sich ebenfalls fast verdoppelt. Aus der Zusammenstellung der Angaben

über die Ausbeute und Ausfuhr ist ersichtlich, daß mit jedem Jahre eine immer größere Menge Manganerz in Rußland verbleibt. Ein Theil desselben wird verarbeitet, ein größerer Theil bleibt aber in den Niederlagen und übt einen Druck auf die Marktpreise dieses Productes aus, mit dem Rußland so reich versehen ist. Die größten Mengen dieses Erzes gehen über die Zollämter von Poti, Batum und Nikolajew aus. Im Jahre 1899 trat als der größte ausländische Verbraucher Deutschland mit 149 870 t auf, dann folgten Großbritannien mit 138 800 t, die Vereinigten Staaten von Amerika mit 107 650 t, Belgien mit 11 480 t, Frankreich mit 7200 t u. s. w. In der letzten Zeit ist als mehr oder weniger gefährlicher Concurrent Rußlands in der Versorgung des Weltmarktes mit Manganerz Brasilien aufgetreten, wo die Manganerzförderung seit etwa 10 Jahren besteht, aber mit jedem Jahre immer größere Dimensionen annimmt. Gegenwärtig liefert Brasilien über 150 000 t jährlich. Am Kaukasus wird Manganerz von ungefähr 400 kleinen Unternehmern ausgebeutet. Obwohl diese durch die periodisch stattfindenden Congress zusammengehalten werden, bilden sie dennoch einen Nachtheil für die Industrie. Die kleinen Industriellen können das Erz nicht billig liefern und hängen daher von der Willkür der Ankäufer, die gleichzeitig Exporteure sind, ab. In dieser Beziehung steht es weit besser in Südrussland. Dort wurde Manganerz im verfloßenen Jahre von vier Unternehmern ausgebeutet. Die Manganerzlager nahmen ein Areal von etwa 3,3 qkm ein, die Vorräthe werden auf 7½ Millionen Tonnen geschätzt. Die Productivität der Gruben wurde für das Jahr 1900 auf 360 000 t veranschlagt. Der Gehalt an Manganerz im Nikopoler Erz schwankt zwischen 30 bis 50 %, im kaukasischen Erz beträgt er gegen 53 %. Am Ural sind viele Manganerzlager bekannt, besonders im Gouvernement Orenburg, finden aber in den meisten Fällen nur geringe Beachtung, theilweise infolge des Mangels an Verkehrswegen und Brennmaterial.

(St. Petersburger Herald.)

### Eisenerzeugung am Oberen See.

Während der Bezirk am Oberen See sich bisher auf Erzförderung beschränkt hat, scheint jetzt auch die Eisenerzeugung dort erhebliche Fortschritte zu machen. Das Cleveland Syndicat ist damit beschäftigt, ein Schienenwalzwerk zu vollenden, das auf eine Leistung von 1000 Tonnen täglich eingerichtet ist; angeblich soll eine Production von 600 Tonnen schon in kurzer Zeit erreicht werden. 2 Holzkohlen-Hochöfen, welche mehr als 300 Tonnen täglich erblasen sollen, wenn die Hoffnungen ihrer Erbauer sich erfüllen, sind im Bau begriffen, und weiter ist eine große Koksofenanlage geplant. Im Marquette-Revier hat die Cleveland Cliffs Company einen Holzkohlenofen für 150 Tonnen Tageserzeugung in Angriff genommen, dieselbe verbessert auch gleichzeitig ihre beiden Hochöfen-Anlagen in Gladstone und Marquette. Die Gesellschaft besitzt eigene Erzgruben im Ishpeming-Berzirk mit über 800 qkm Waldbestand für die Holzkohlenherzeugung und verfügt über eine eigene Eisenbahn von den Gruben zum Werk. Ferner besitzt sie eigene Dampfschiffe, um das Erz zu den niederen Seen zu verschiften. Sie befindet sich also hinsichtlich des Materialbezuges in vorzüglicher Lage.

In Ashland ist der Holzkohlenofen der Ashland Iron & Steel Company kürzlich in den Besitz von Berry Bros in Detroit übergegangen, welche bedeutende Vergrößerungen und Verbesserungen der Anlage planen, während noch verschiedene andere Unternehmungen auf dem Gebiete der Eisenindustrie am Oberen See in Vorbereitung sich befinden.

(„Iron Age“ Nr. 1. 1902.)

### Die Concurrenz amerikanischer Kohle im Mittelmeer.

Mit dieser Frage, welche in jüngster Zeit in der englischen Tagespresse vielfach erörtert worden ist, beschäftigt sich der „Colliery Guardian“ in dem Heft vom 17. Januar. Die besondere Veranlassung war durch einen im „Engineering Magazine“ veröffentlichten Aufsatz gegeben, welcher eine ernste Concurrenz der amerikanischen Kohle im Mittelmeer in nahe Aussicht stellt und sich dabei auf die diesseits nicht bestrittene Angabe stützt, daß die Selbstkosten der in Waggons verladenen weichen Kohle in Pennsylvania 4 sh und in West-Virginien 3 sh 6 d für die Tonne betragen.

Der „Colliery Guardian“ schließt hieran eine Frachtenberechnung, aus welcher sich ergibt, daß trotz der obengenannten niedrigen Selbstkostenpreise eine Verdrängung der englischen Kohle vom Mittelmeermarkt vor der Hand nicht zu befürchten steht, da die Verschiffung amerikanischer Kohle nach den Mittelmeerhäfen keinen erheblichen Nutzen lassen dürfte. Die Pocahontaskohle kostet 10 sh 3 d f. a. B. Norfolk, die Fairmontkohle 9 sh 6 d f. a. B. Baltimore. Veranschlagt man die Kosten der Kohle bis zur Verladung in Waggons wie oben auf 3 sh 6 d, so bleiben 6 sh 9 d für Transport an die Küste und Verladung übrig. Diese Preise können kaum eine weitere Herabsetzung vertragen, da die Entfernungen zwischen Pocahontas und Norfolk und andererseits zwischen Fairmont und Baltimore 375 bzw. 500 engl. Meilen betragen und die Tonnen-Meile 0,21 d und 0,24 d kostet. Die Fracht von Norfolk bis Genua kann gegenwärtig zu 8 sh 6 d angenommen werden.

Auf Grund dieser Annahmen ergibt sich unter Berücksichtigung der Dockkosten folgende Berechnung:

	f. d. Tonne von 2000 Lfd.
Preis der Pocahontaskohle f. a. B. Norfolk	10 sh 3 d
Fracht bis Genua . . . . .	8 „ 6 „
Dockkosten . . . . .	1 „ 0 „
Sa. . . . .	19 sh 9 d

Der Preis für Fairmontkohle würde sich, auf dieselbe Weise berechnet, auf 19 sh stellen. Eine gute Kesselkohle, welche 12 sh 3 d f. a. B. Cardiff oder Newport kostet, könnte gleichfalls zu 1 £ 0 sh 3 d geliefert werden. Die Preise in Genua waren am 21. December v. J. Hartley Hastingskohle 25—25,50 Lire (ungefähr 20 sh 6 d bis 21 sh), Prima Cardiffkohle 25 sh 6 d bis 26 sh, 2. Qualität 24 sh 6 d bis 25 sh. Amerikanische Kohle stand 22 bis 22 sh 6 d.

Berücksichtigt man den Qualitäts-Unterschied zwischen englischer und amerikanischer Kohle, welcher auf 3 sh 6 d veranschlagt wird, so ergibt sich, daß eine Verdrängung der englischen Kohle durch die amerikanische nicht wahrscheinlich ist, solange die Preise ihren gegenwärtigen Stand behalten. Anders würde sich dagegen die Sachlage gestalten, wenn die Preise für amerikanische Kohle einer weiteren Herabsetzung fähig sind. Mit der Möglichkeit, den Bergwerksbetrieb und den Transport bis an die Küste zu verbilligen, ist kaum zu rechnen. Dagegen wird aus amerikanischer Quelle mitgetheilt, daß nach Durchgang des amerikanischen Subventionsgesetzes die Möglichkeit gegeben ist, die Mittelmeerfracht bis auf 6 sh f. d. T. herabzusetzen. Dies wird von englischer Seite bestritten. Zunächst kommt diese Prämie nur den in Amerika gebauten Schiffen zu gute. Ferner ist zu bedenken, daß auch fremde Schiffe den Vortheil staatlicher Subvention genießen. Ein französisches Schiff, welches eine Prämie für die Meile Fahrt erhält, begünstigt sich mit einer Fracht, welche die Kosten der Hin- und Rückreise deckt; dieser Umstand hat die Mittelmeerfrachten in den Vereinigten Staaten von

20 sh bis auf 8 sh 6 d reducirt. In derselben Zeit sind auch die Cardiff- und Tynefrachten um mehr als die Hälfte gefallen. Aber so wie der englische Rheder nicht weit unter 4 sh 9 d für eine Genuafahrt heruntergehen kann, so ist es auch nicht wahrscheinlich, daß der amerikanische Schiffer bei einem Satz von weniger als 7 sh 6 d für eine Ladung von Baltimore nach Marseille oder Genua seine Rechnung findet.

Die Gefahr der amerikanischen Concurrenz im Mittelmeer wird erst actuell, wenn bei einem eventuellen Rückgang des Kohlenverbrauchs in den Vereinigten Staaten der Ueberschuss der Pocahontas- und Fairmontkohle ohne viel Rücksicht auf Gewinn und Verlust auf den europäischen Markt abgewälzt würde, eine Befürchtung, die nicht unbegründet ist. Die gemachten Berechnungen gelten nur für bituminöse Kohle, in Bezug auf Anthracitkohle sind etwaige Befürchtungen grundlos. Der beste Anthracit kostet in New York selbst 23 sh, außerdem würde nach einer angestellten Schätzung bei einer jährlichen Förderung von 60 000 000 t — diese Höhe wurde bereits im vergangenen Jahr annähernd erreicht (53 000 000) — das ganze Feld in ungefähr 80 Jahren erschöpft sein.

Aus den oben gemachten Ausführungen geht hervor, daß eine dauernde Verdrängung der englischen Kohle durch die amerikanische kaum wahrscheinlich ist, dagegen mit einer zeitweisen Ueberschwendung des europäischen Marktes durch amerikanische Kohle gerechnet werden muß, ein Schlafs, der auch in continentalen Kreisen Interesse hervorzurufen geeignet ist.

### Nickel und das Stahlsyndicat.

Die vor einigen Tagen aus New York gemeldete Uebnahme der im Besitze der Nickel-Corporation befindlichen Nickelgruben durch die United States Steel Corporation hat durch den Rücktritt des alten Directoriums eine gewisse Bestätigung erfahren, zumal der Leiter des neu erwählten Directoriums ein Repräsentant der Carnegie Co. ist. Wenn nun auch eine directe Abtretung der Nickelgruben an das Syndicat noch abgelehnt wird und auch nicht in voller Form stattgefunden haben mag, so steht doch so viel fest, daß einige der leitenden Beamten der Steel Corporation, wenigstens theilweise, über eine der beiden großen Nickelquellen verfügen, aus welchen das auf den Weltmarkt kommende Nickel hervorgeht. Der Grund der Erwerbung ist klar. Das Syndicat, welches als Besitzer der Carnegiewerke die Fabrication von Panzerplatten in großem Maßstabe betreibt, wünscht eine zuverlässige und ausreichende Reserve von Nickelerzen zu besitzen.

Die Nickel-Corporation wurde durch die London & Globe Finance Corporation gegründet und ist das Betriebskapital der ersten Gesellschaft für die Bedürfnisse der letzteren verbraucht worden, anstatt zur Anlage von Schmelzwerken verwendet zu werden. Dies erklärt den Mißerfolg des Unternehmens trotz des Vorhandenseins eines ohne Zweifel ausreichenden Erzvorraths. Es ist eine unbestreitbare Thatsache, daß die Nickelproduction mit dem in den letzten 4—5 Jahren so außerordentlich gestiegenen Verbrauch nicht mehr Schritt hält. Wenn daher der Bedarf an Nickel für Marinezwecke — abgesehen von den übrigen Verwendungen — befriedigt werden soll, so bedarf es unbedingt der Auffindung neuer Erzlager. Die Weltproduction an Nickel hat im vergangenen Jahr 8000 metr. Tonnen nicht überstiegen, welches thatsächlich zu ungefähr gleichen Theilen aus canadischen oder neocalcedonischen Erzen stammt. Die deutsche Production aus eigenen Erzen ist unbedeutend, die schwedische und norwegische hat ganz aufgehört, die amerikanische beträgt nur 200 t.

Die Lage der Dinge in Nencaledonien, dessen Gruben nur theilweise im Besitz der Nickel-Corporation

sind, ist einem flotten Betriebe wenig günstig. Sträflingsarbeit ist stets mangelhaft und hat den besonderen Nachtheil, den Zuzug freier Arbeiter zu hemmen. Dazu kommt noch der Uebelstand eines ungesunden Klimas. Die Einführung der freien Arbeit wird eine der ersten Aufgaben sein, mit welchen sich das neue Directorium zu beschäftigen hat, und kann man im Falle des Gelingens wahrscheinlich auf eine Steigerung der Nickelproduction rechnen, zumal auch eine leistungsfähige Schmelzanlage geplant wird. Bis jetzt findet noch keine Verhüttung der Erze an Ort und Stelle statt, vielmehr werden dieselben nach Europa verschifft, um in Deutschland, Frankreich und England in besonderen Etablissements verarbeitet zu werden.

Die canadischen Erze des Sudburydistricts werden auf einen Stein verschmolzen, welcher 26,91 Knpfer, 14,14 Eisen, 31,335 Schwefel und 0,935 Kobalt enthält und zum größeren Theil von der Orford Co. in New Jersey verhüttet wird, während der kleinere Theil nach Swansea geht. Die Erze des Sudburydistricts treten in Nestern und Lagern von zuweilen sehr bedeutender Mächtigkeit auf und sollen angeblich ansprechen, um den gegenwärtigen Bedarf für ein weiteres Jahrhundert zu decken, eine sehr erfreuliche Thatsache, falls sie sich bestätigt. Die Vereinigten Staaten nehmen, wie vorher erwähnt, einen großen Theil der canadischen Förderung auf und die Amerikaner sind bemüht, sich die Hauptminen zu sichern. Doch auch in Canada ist eine neue Anlage im Entstehen begriffen, welche in Sault Ste. Marie von der Lake Superior Power Co. errichtet wird und der Vollendung nahe ist. Es soll hier ein nickelhaltiges Roh-eisen dargestellt werden, welches angeblich für die Fabrication von bestem Qualitätsstahl geeignet ist. Die Verarbeitung desselben soll in einem Walzwerk geschehen, welches täglich 600 Tonnen Nickelstahl-schiene<sup>u</sup> und 40 Tonnen Panzerplatten erzeugt. Der größte Theil der Production wird laut Contract für eine Reihe von Jahren an die Firma Krupp in Essen geliefert.

(Nach „The Engineer“.)

### Die ideale Lage der Eisenwerke in Hoboken bei Antwerpen.\*\*

Die vorhandenen großen Hüttenwerke sind gewöhnlich nach und nach entstanden; es konnten deshalb naturgemäß nicht alle Abtheilungen derselben den allerneuesten Erfahrungen entsprechend ausgeführt sein. In der hüttenmännischen Welt giebt es noch kein Werk, welches — von der Herstellung des Roh-

\* In Bezug auf die Fabrication von Nickelstahl-schieneu sei bei dieser Gelegenheit erwähnt, daß dieselben sich in einem, durch den Bericht des Chefingenieurs der Pennsylvanischen Eisenbahn Brown bekannt gewordenen Falle nicht bewährt haben. Das im Bessemerconverter erblasene Material mit 3% Nickel erwies sich bei der Verarbeitung im Walzwerk als rothbrüchig und stark schwindend. Eine Durchschnittsanalyse ergab 0,504% Kohlenstoff, 0,094% Phosphor, 1% Mangan und 3,22% Nickel. Beim Richten zeigten die Schienen bedeutende Steifigkeit und war das Doppelte der üblichen Kraft erforderlich, um das Geraderichten zu erreichen. Auch sprangen die Schienen öfters nach dem Aufhören des Druckes in ihre frühere Lage zurück. Noch mehr trat die Härte beim Ausbohren hervor, was einen gesteigerten Verbrauch von Drehstählen zur Folge hatte.

Die Redaction.

\*\* Uebersetzt nach einem Artikel im „Echo des Mines et de la Metallurgie“ vom 10. October 1901, geschrieben von Francis Laur-Paris, ehemaligem geordneten der französischen Kammer.

eisens bis zur Verladung der Fertigfabricate — für und in allen seinen Abtheilungen nur die neuesten und vollkommensten Einrichtungen vorgesehen hätte. Wohl findet man Stahlwerke, welche den Hütteningenieuren als Vorbild dienen können; wohl Hochöfenwerke mit aufsergewöhnlich praktischen Einrichtungen; auch wohl vorzüglich in allen Einzelheiten durchdachte Walzwerksanlagen; aber diese drei Einheiten finden sich nicht auf demselben Werke gemäfs den neuesten, praktischen Errungenschaften vereinigt; es ist immer mindestens eine Abtheilung, welche nicht auf der Höhe der Zeit ist.

Heute sind z. B. die Martinstahlwerke wieder durch Einführung des Talbot-Verfahrens und der kippbaren Martinöfen von einer Umwälzung bedroht; sodann wird die rationelle Anwendung der Hochofengase direct in Kraftmaschinen, alle bestehenden Anlagen zum alten Eisen. Der Hochofen eine elektrische Centrale und Mittelpunkt der verschiedenen Industrien, das ist wahrlich ein neues Avatars! Außerdem muß man heute riesenhaften Erzeugnissen nahe kommen, um das beste, was die Ausnutzung der Maschinen anbetrifft, und die niedrigsten Selbstkosten zu erreichen. Kurz, ein vollkommenes Eisenwerk, im Besitze einer elektrischen Centrale, die allen Abtheilungen elektrische Kraft in Ueberflufs zuführt, das ist in der hüttenmännischen Welt noch nicht vorhanden.

Ein solches Werk soll am rechten Ufer der Schelde, in der Ebene von Hoboken bei Antwerpen, errichtet werden.

Das neue Werk wird — wenn fertiggestellt — drei Hauptabtheilungen umfassen: Hochöfen, Stahlwerke und Walzwerke; daran werden sich anschließen Eisen- und Stahlgießerei, Eisen-constructions-Werkstätten, eine große Kesselschmiede u. s. w.

Die Abtheilung Hochöfen wird aus 6 Hochöfen bestehen, von welchen jeder 350 t Roheisen in 24 Stunden erzeugen soll; zunächst werden 2 Hochöfen erbaut. Um sich einen Begriff von den erforderlichen Materialmengen zu machen, sei bemerkt, daß für die vollendete Hochofenanlage 4200 t Eisenerze, 1050 t Kalkstein, 2100 t Koks und 3000 t Kohlen innerhalb 24 Stunden mit möglichst wenig menschlichen Arbeitskräften zu bewegen sein werden. Die Erze können aus allen überseeischen Ländern, z. B. Schweden, Spanien, Algier, Griechenland u. s. w. bezogen werden. In der Nähe von Swansea (England) besitzt die Gesellschaft eine eigene Kohlengrube, welche Kohlen von ausgezeichnete Qualität liefert und in genügender Menge für eine lange Reihe von Jahren liefern wird. Die Koksofenanlage mit Gewinnung der Nebenprodukte, Theerdestillation u. s. w., wird mit einer Kohlenwäsche und einer Kohlenmischanlage versehen werden. Außerdem wird zur Verarbeitung der Waschabgänge eine Brikkettfabrik errichtet. Die Hochofenschlacken werden in einer Cementfabrik mit einer täglichen Erzeugung von 100 t, in einer Fabrik zur Erzeugung von Manersteinen aus granulirter Hochofenschlacke und in einer Gießerei für Pflestersteine verarbeitet werden.

Die Errichtung einer Röhrengießerei mit einer Production von 40 000 bis 60 000 t, in den Dimensionen von 40 bis 1000 mm l. W., ist in dem Situationsplan aufgenommen.

Die Abtheilung Stahlwerk wird täglich 1200 t Siemens-Martin Stahl erzeugen, welcher in kippbaren Martinöfen, die besonders geeignet sind, das Roheisen direct vom Hochofen zu verarbeiten, hergestellt wird. Durch diese Art der Stahlherstellung ist die Gesellschaft unabhängig vom Phosphorgehalt der zu kaufenden Erze, deren Bezug, sowohl der phosphor-

\* „Stahl und Eisen“ 1900 S. 786 n. ff.

armen, als auch der phosphorreicherem, welche die Anwendung des Thomasverfahrens gestatten, in Europa immer kostspieliger wird. In 4 Martinöfen von je 20 t Fassungsvermögen wird der entfallende Schrott verarbeitet werden. Von diesen vier sind schon zwei seit längerer Zeit im Betriebe.

Die Abtheilung Walzwerke besteht aus zwei Unterabtheilungen: die eine Abtheilung walzt Profilen, Träger, Schienen, Winkel-, Rund- und Vierkantisen n. s. w., und die andere walzt Bleche und Universalisen in allen gangbaren Stärken, Längen und Breiten. Es sind theils fertig, theils im Ban bis jetzt 6 Walzenstrassen; 3 für Profilen und 3 für Bleche. Von diesen sind 4 im Betriebe und die 2 fehlenden sollen Anfang 1902 laufen. Diese Abtheilungen haben eine große Central-Generatoranlage, welche das Gas zum Heizen der Wärmöfen erzeugt; sowie eine große elektrische Centrale, welche demnachst 30000 P. S. liefern wird, unter Benutzung der Hochofen- und Koks-ofengase zur directen Kräfteerzeugung. Der Druck in den gewöhnlichen Wasserleitungen für die einzelnen Abtheilungen wird 3 Atm., und der Druck in der sogenannten Hydraulik 40 Atm. betragen; die Luftdruckanlage wird mit einem Druck von 7 Atm. arbeiten. Die Erbanung einer Schiffswerft ist einer späteren Zeit vorbehalten.

Die günstigen Vorbedingungen für einen gewinnbringenden Betrieb dieses großartigen Nenanlagen finden ihre Begründung:

1. In der Lage: Die Gründer der „Société Anonyme des Hauts-Fourneaux d'Anvers“ sicherten sich zunächst ein weites Gebiet an dem rechten Ufer der Schelde; der leitende Gedanke dabei war, daß die Eisenindustrie am günstigsten in der Nähe von Seehäfen gelegen sei. England hat seit langem nach diesem Grundsatz die Lage seiner Hüttenwerke gewählt, und verdankt den günstigen Transportverhältnissen seine bisherige Lebensfähigkeit. Frankreich, Oesterreich und Deutschland fangen an, denselben Weg zu beschreiten. In Belgien, wo man hauptsächlich auf die Verarbeitung ausländischer Rohmaterialien angewiesen ist, sind die Vortheile dieses leitenden Gedankens auch für den nicht technisch gebildeten Großkaufmann in die Augen springend, weil von den erzeugten Fertigfabricaten 90% exportirt werden müssen, was besonders bei den großen täglich zu verarbeitenden Mengen, wie es bei Hoboken der Fall sein wird, schwerwiegend in die Wagschale fällt. Ein einfacher Vergleich zwischen den Hochofen in Antwerpen und den mehr im Inneren gelegenen setzt den Vorsprung der ersteren ins rechte Licht. Nehmen wir 4 Hochofen an, von denen jeder 300 t täglich erzeugt, so sind das 1200 t Roheisen täglich. Hierzu sollen erforderlich sein etwa 2500 t Erz und 1200 t Koks oder 1500 t Kohle.

Eine gleiche Anlage im Innern des Landes gelegen, welche die Erze seawärts — und zwar fast ausschließlich über Antwerpen und Ternzen — zu beziehen gezwungen ist, muß an Maklergebühren, Auflade- und Transportkosten etwa 2,80 .# oder auf die Tonne erblasenes Roheisen 5,60 .# bezahlen. Was nun die Kohlen anbetrifft, so muß man nicht vergessen, daß in Belgien die Koks-kohlen loco Zeche immer theurer sind, als Koks-kohlen von auswärts f. o. b. Antwerpen kosten. Die Hütten, im Innern des Landes gelegen, bezahlen durchschnittlich an Transportkosten für Kohlen von der Zeche zum Verbrauchs-orte etwa 1,60 .#. Da nun mindestens 1250 kg Kohlen zur Erzeugung von 1000 kg Koks erforderlich sind, und ferner 1 t Koks zur Erzeugung von 1 t Roheisen gebraucht werden, so macht das auf die Tonne Roheisen einen Unterschied von 2 .# zu Gunsten des in Antwerpen erblasenen Roheisens.

Nach der Berechnung des Hütteningenieurs Fritz W. Lürmann\* wird die rationelle Ausnutzung der Hochofengase eine Verminderung der Selbstkosten für 1 t Roheisen um 5,60 .# mit sich bringen. Es ist deshalb klar, daß eine Hochofenanlage in Antwerpen — was die Rohmaterialien anbetrifft — gegenüber Anlagen im Innern des Landes folgende ziffermäßige Ueberlegenheit aufzuweisen hat:

auf das Erz . . . . .	5,60 .#
auf das Brennmaterial . . . . .	2,00 „
auf die rationelle Ausnutzung der Hochofengase . . . . .	5,60 „
im ganzen auf 1 t erzeugt. Roheisens	13,20 .#

2. In der günstigeren Gelegenheit zur Versorgung mit Erz und Kohlen: Eine zweite Ueberlegenheit über viele andere belgische Hüttenwerke, die sich allerdings schwer durch Zahlen ausdrücken läßt, aber deshalb nicht von geringerer Wichtigkeit ist, besteht für die „Société Anonyme des Hauts-Fourneaux d'Anvers“ darin, daß sie Eigentümerin von Erz- und Kohlengruben ist, ihr deren Ausbeute und Gewinn also direct zu gute kommt. Auf diese Weise ist die Gesellschaft vollständig unabhängig von der Lage des Erz- und Kohlenmarktes, und demgemäß geschützt vor dem Eigensinn der Syndicate, welche deshalb in letzter Zeit so sehr an Ansehen verloren haben.

3. In der Größe der Erzeugung: Das ist die dritte Ueberlegenheit und zwar eine nicht zu unterschätzende. Es ist nämlich die Erzeugung jedes Hochofens zu 350 t angenommen. Die Erzeugung der bisher im Lande erbauten Hochofen erreichte nur vereinzelt und selten die Zahl 150 t. Welchen Einfluß dieser Unterschied auf die Selbstkosten ausüben wird, ist jedem Laien einleuchtend.

4. In der rationellen Verwendung der Hochofengase: Diese vierte Ueberlegenheit ist am so größer, da es der Gesellschaft wegen der Nähe der großen Handelsmetropole Antwerpen leicht werden wird, die im Ueberschusse erzeugte Elektrizität in Antwerpen gewinnbringend abzusetzen. Am Platze selbst eines großen Seehafens wird es stets ein Leichtes sein, die billigsten Seefrachten für Ein- und Ausfuhr für seine Erzeugnisse zu erzielen, d. h. den großen Dampfern die Möglichkeit zu geben, Heiladungen zu nehmen. Außerdem wird es häufig vorkommen, vortheilhafte Gelegenheitskäufe von zur Verfügung gestellten Erzen und Kohlen zu machen, zumal, wenn — wie bei der Hochofenanlage in Hoboken — praktisch angelegte Vorrathslagerplätze, unter Berücksichtigung der billigsten Bewegung der Rohmaterialmengen, vorgesehen werden.

Die Eisenhütten bei Antwerpen, welche schon heute die offizielle Bezeichnung „Gronpe Métallurgique d'Anvers“ führen, werden den großen amerikanischen und europäischen Trusts die Spitze bieten können. Die Tonne versandfertiger Stahlschienen wird nicht über 64 .# zu stehen kommen. Welcher amerikanische Trust vermöchte erfolgreich gegen diesen Preis anzukämpfen? Die niedrigen Selbstkosten sind die besten Waffen in diesem Kampfe.

Zum Schluß fügen wir noch hinzu, daß die HH. Vandevelde, Defays, Bossier und Grosfils, welchen die Ausführung dieses großartigen Programmes anvertraut ist, Ingenieure von außerordentlicher Arbeitskraft sind, welche Bescheidenheit und gründliches Wissen in sich vereinigen. Hr. Vandevelde, „Administrateur-Délégué der Société Anonyme des Hauts-Fourneaux d'Anvers“ aber

\* „Stahl und Eisen“ 1899 S. 486.

ist nicht allein Ingenieur, sondern besitzt auch in hervorragendem Maße alle diejenigen Eigenschaften, welche einem Kaufmann zu eigen sein müssen, dem die Leitung eines derartig großen Werkes anvertraut ist. Die Leitung der Hochöfen liegt in den erfahrenen Händen des Hrn. Henri Bosser, welcher seine praktische Erfahrung und sein positives theoretisches Wissen mit Energie zum Vortheile des Betriebes seiner Abtheilung anzuwenden wissen wird. Unter diesen Bedingungen kann es nicht fehlen, daß die Bestrebungen der „Société Anonyme des Hauts-Fourneaux d'Anvers“ von Erfolg gekrönt sein werden.

#### Versuchsfahrten mit französischen Unterseebooten.

Im Laufe des letzten Sommers sind in Frankreich Versuche mit Unterseebooten, im besonderen mit dem „Gustave Zédé“ und dem „Narval“ vorgenommen worden, um ein „abschließendes Urtheil“ darüber zu gewinnen, welche Art von Unterseebooten künftig zu bauen und wie dieselbe einzurichten sei. Ueber diese Versuchsfahrten macht J. Gastner in der Zeitschrift „Schiffbau“ vom 8. November v. J. ausführliche und interessante Mittheilungen, bei deren Wiedergabe wir uns jedoch auf den nachstehenden, die Ergebnisse kurz zusammenfassenden Auszug beschränken müssen.

„Zédé“ und „Narval“ sind die Vertreter der beiden Arten von Unterseebooten, die nach dem von Lockroy aufgestellten Grundsatz zu unterscheiden sind: ersteres ist ein eigentliches Unterseeboot, von den Franzosen „Sousmarin“ genannt, letzteres ein Ueberfluthungsboot, ein „Submersible“, ein versenkbares Boot. Während die ersteren zur Vertheidigung der Häfen und Küsten dienen sollen, wobei sie sich vorwiegend unter Wasser zu bewegen haben, sind die letzteren für den Angriff feindlicher Schiffe auf hoher See bestimmt, sie sollen den Feind aufsuchen und angreifen. Aus dieser verschiedenen Verwendungsweise ergibt es sich, daß die Hochseeboote zu langer Fahrt befähigt sein müssen und gilt es deshalb für sie als zweckmäßig, den langen Anmarschweg ausgetaucht mit Feuerungsmaschinen zurückzulegen, während für die Unterwasserfahrt gegenwärtig nur elektrischer Betrieb als zulässig erachtet wird. Demzufolge sind die Hochseeboote mit zwei Betriebsmaschinen auszurüsten, mit einer Dampfmaschine für die Ueberwasserfahrt und einem Elektromotor für die Unterwasserfahrt. Lange Fahrt erfordert entsprechend große Mengen Brennstoff und eine gewisse Größe des Fahrzeugs, bei deren Bemessung auch das Erfordernis einer hinreichenden Seefähigkeit mitspricht. Dieselben Gründe, die dazu zwingen, mit der Größe der Torpedoboote von etwa 30 t nach und nach bis zu 350 t aufzusteigen, um sie für den Dienst auf hoher See zu befähigen, werden es nöthig machen, auch mit den Ueberfluthungsbooten diesem Beispiele zu folgen. Die im Laufe dieses Jahres mit dem „Zédé“ und „Narval“ ausgeführten Versuchsfahrten waren hierfür lehrreich genug.

Der „Gustave Zédé“ ist mit seiner Länge von 48,5 m und seiner Wasserverdrängung von 236 t weit aus das größte aller französischen Unterseeboote. Es besitzt nur eine elektrische Betriebsmaschine. Nachdem er mit neuen Accumulatoren ausgerüstet worden war, sollte er zu einer Dauerfahrt von 4 Tagen befähigt sein, und um ihm Gelegenheit zu geben, dies zu bestätigen, an den Flottenmanövern bei Corsica theilnehmen. Zu diesem Zweck verließ der „Zédé“ am 2. Juli Morgens in Begleitung des Schleppdampfers „Utile“ den Hafen von Toulon und gelangte am 3. Juli Morgens, nach einer Fahrt von 88 Seemeilen, auf die Rhede von Ajaccio. Wie es scheint, liefs er sich jedoch zeitweise vom „Utile“ schleppen, um seinen Elektricitätsvorrath zu schonen, ja nach der Darstellung

des französischen Abgeordneten Camille Pelletan, des parlamentarischen Berichterstatters für das Marinebudget, ist er sogar auf der ganzen Fahrt von Toulon bis Ajaccio im Schlepptau gefahren; der auf das Schlachtschiff „Charles Martell“ dann abgefeuerte und gelungene Torpedoschuß ist unter diesen Umständen also ziemlich bedeutungslos. Denn daß der „Zédé“ einen Torpedo ausstoßen kann, hat Niemand bezweifelt, es bedurfte zum Beweise dessen nicht erst der Fahrt nach Corsica, aber daß er ohne fremde Hilfe von Toulon dorthin zu gelangen vermochte, wo er den Torpedoschuß abgab, wie es der Krieg fordert, das hätte er zeigen sollen und hat es nicht gekonnt, denn sonst hätte er es sicherlich gethan. Wie umfangreich übrigens die auf die technische Entwicklung der Unterseeboote abzielenden Aenderungen gewesen sind, mag daraus hervorgehen, daß der 1895 von Stapel gelaufene „Zédé“ bis Anfang des Jahres 1899 bereits rund zwei Millionen Francs gekostet haben soll. Angesichts dieser bedeutenden Ausgaben erscheinen die Leistungen des „Zédé“ um so weniger ermutigend.

Auch das Unterseeboot „Morse“, das im Jahre 1899 von Stapel lief und einen „verbesserten Zédé“ darstellen soll, das also auch nur eine elektrische Betriebsmaschine mit Accumulatoren besitzt, wird, soweit sich nach seiner Versuchsfahrt urtheilen läßt, das Muster für das Zukunfts-Unterseeboot nicht sein. Der „Morse“ legte die ihm vorgeschriebene Strecke mit einer Durchschnittsgeschwindigkeit von nur 6 Sm zurück, obwohl er in der Flottenliste mit 13 Sm Fahrgeschwindigkeit geführt wird, und der von ihm abgefeuerte Torpedo verfehlte sein Ziel.

Während der „Zédé“ und „Morse“ als Küstenunterseeboote „Sousmarins“ gelten, wurde mit dem 1899 zu Wasser gelassenen „Narval“ ein neuer Typ, der des Hochsee-Offensiv-Unterseebootes „Submersible“ geschaffen. Dieses Boot von 34 m Länge und 106 t Wasserverdrängung ist für die Ueberwasserfahrt mit einer Dampfmaschine für Petroleumfeuerung und für die Unterwasserfahrt mit Elektromotor, sowie mit einer Dynamomaschine ausgerüstet, die zum Laden der Accumulatoren von der Dampfmaschine während der Ueberwasserfahrt betrieben wird. Diese Einrichtung macht beim Uebergang von der Ueber- zur Unterwasserfahrt einen Betriebswechsel nöthig; die dazu erforderlichen Vorrichtungen des Abstellens der Feuerung, Dampf- ablassens, Kühlens des Dampfkessels, sowie das Einnehmen von Wasserballast zum Untertanken erfordern 20 bis 30 Minuten Zeit. Da nun ein Torpedobootsjäger bei 24 Knoten Fahrgeschwindigkeit in 20 Minuten 14 km zurücklegt, so ist es wahrscheinlich, daß das Unterseeboot von den Geschossen herbeigeeilter feindlicher Eclairiers bereits wie ein Sieb durchlöchert sein wird, bevor er zum Untertanken kommt. Die Vorkehrungen für das Bereitmachen des Bootes zum Untertanken sollen nun allerdings verbessert worden sein, so daß bei den neuen Booten die Zeit auf die Hälfte abgekürzt wird, ob das aber genügt, muß erst die Erfahrung lehren. Auch der „Narval“ ist durch eine Dauerfahrt auf seine Seefähigkeit erprobt worden. Er hat in 40 Stunden jedoch nur eine Strecke von 260 Sm zurückgelegt, so daß sich daraus eine Durchschnittsgeschwindigkeit von nur 6,5 Knoten ergibt. Selbst wenn man hierbei die von ihm bei dieser Gelegenheit angeführte zweistündige Fahrt unter Wasser mit in Rechnung zieht, wird damit die Fahrleistung noch lange nicht auf ein Maß gehoben, das den bescheidensten Ansprüchen für eine kriegsmäßige Verwendung irgend welchen Erfolg versprechen könnte. Es bleibt noch zu berücksichtigen, daß der „Narval“ auf der Rückfahrt geschleppt wurde und daß seine Mannschaft trotzdem, infolge des Aufenthaltes in dem unter Wasser jeder Lüftung entbehrenden Bootsräume, bei der Ankunft im Hafen von Cherbourg völlig erschöpft

war. Dieser Uebelstand soll so arg gewesen sein, daß es für nothwendig erachtet wurde, denselben beim Bau der neuen Boote nach Möglichkeit abzuheben. In welcher Weise man eine wirksame Abhilfe ohne wesentliche Vergrößerung der Boote zu erreichen gedauert, ist aber nicht bekannt. Mit der Vergrößerung des Fahrzeuges würden aber die ohnehin schon sehr hohen Bankosten der Unterseeboote in solchem Maße wachsen, daß sich die Frage aufdrängt, ob diese Schmen nicht in anderer Weise nutzbringender für die Wehrkraft der Kriegesflotte sich verwenden lassen.

Für die unzureichende Seefähigkeit der französischen Unterseeboote ist das Verhalten derselben bei Gelegenheit des Zarenbesuches im September v. J. in Frankreich ebenfalls ein Beweis. Die Unterseeboote „Narval“, „Morse“ und „Algérien“ sollten dem Zaren während der Flottenmanöver bei Dankerque in Gefechtsfähigkeit vorgeführt werden. „Morse“ und „Algérien“ hatten nach althergebrachter Weise die Fahrt im Schleppboot von Regierungsdampfern zurückgelegt. Aber alle drei Boote mußten von der Ausführung der beabsichtigten Gefechtsübungen des Seeganges wegen, dem sie nicht gewachsen waren, Abstand nehmen.

Von einem „abschließenden Urtheil“ über die Einrichtung der Unterseebootstypen ist man nach alledem noch genau so weit entfernt, wie vorher. Das kann eigentlich nicht überraschen. Solange das Problem der Durchleuchtung des Wassers auf weitere Entfernungen nicht gelöst ist, die das gemeinsame Operiren einer Division von Unterseebooten unter Wasser ohne Hilfe des unzuverlässigen Periskops und Seerohrs gegen feindliche Schiffe ermöglichen, wird sich kein Plan für eine kriegsmäßige Verwendung von Unterseebooten aufstellen lassen. Solange auch das Problem nicht gelöst ist, wie dem untergetauchten Unterseeboot eine größere Fahrgeschwindigkeit als 6 bis 8 Knoten gegeben werden kann, wird ein Erfolg von Angriffen gegen feindliche Schiffe, die nicht ausnahmsweise vor Anker liegen, nur zu ermöglichen sein, wenn ganze Geschwader von Unterseebooten den Angriff nach einem bestimmten Plane unternehmen. Die Ausführung eines solchen Planes setzt natürlich auch voraus, daß jedes Boot nach Belieben steuerbar und imstande ist, bei jedem Seegang mit einer gewissen Treffwahrscheinlichkeit einen Torpedo abzuschießen. Dafs auch in dieser Beziehung noch Fortschritte nöthig sind, haben die französischen Versuche gelehrt.

### Der Bedarf an Hufeisen in Kleinasien

ist außerordentlich groß. Das in Kleinasien gebräuchliche Hufeisen wiegt durchschnittlich  $\frac{2}{3}$  engl. Pfund und besteht aus einer Eisenplatte, welche die ganze Hornsohle des Pferdehufes bedeckt und in der Mitte eine Oeffnung hat. Die einheimischen Schmiede pflegen die Formen aus Eisenblechplatten herauszuschneiden und nur in ganz roher Weise zu Hufeisen weiter zu verarbeiten. In den letzten Jahren ist nun dazu übergegangen, die Eisen fertiger aus Konstantinopel zu beziehen. Der Preis derselben stellte sich loco Samsun (Hafenstadt am Schwarzen Meere) auf  $3\frac{1}{2}$  Piaster\* für 1 Oka.\*\* Für den Weiterverkauf nach Charpnt kommen hierzu noch 0,07  $\frac{1}{2}$  Frachtgebühren. — Kürzlich hat eine belgische Exportfirma in Samsun eine Niederlage von Hufeisen errichtet. Letztere sind von guter Qualität; sie werden zu  $2\frac{1}{2}$  Piastern verkauft.

(Nach einem Bericht des Consuls der Vereinigten Staaten in Charpnt.)

\* 1 Piaster = 0,18  $\frac{1}{2}$ .

\*\* 1 Oka = 1,28 kg.

### Geschichtliches über die Blechlöffel-Industrie.

Die Blechlöffel-Industrie ist aus der Holzlöffel-Industrie hervorgegangen. Den Holzlöffel schnitt man sich im alten deutschen Haushalte selbst zurecht; später wurde aber auch schon seine Herstellung, dank des wachsenden Bedarfes, zu einem ausgeprägten Industriezweig namentlich der Bewohner holzreicher Berge. Mit dem Anfang des 18. Jahrhunderts bekam der Holzlöffel als Eßlöffel seinen Abschied, und nur in der Küche führt er seitdem noch für bestimmte Zwecke ein bescheidenes Dasein; an seine Stelle trat der Blechlöffel.

Die neue Industrie wurde zuerst im sächsischen Erzgebirge aufgenommen und verdankt ihr Emporkommen wahrscheinlich denselben Productionsvortheilen, welche die in Sachsen und Thüringen im 18. Jahrhundert bestehende, sogar mit der englischen erfolgreich concurrenzierende Weißblechfabrication besaß. Bei der Herstellung der Löffel war nämlich, wie E. Schmalenbach in einem (für unsere Darstellung zum Theil benutzten) Aufsatz über die Löffelindustrie\* ausführlich, nicht das Schmieden die schwierigste Arbeit, sondern das Verzinnen. Deshalb gedieh diese Industrie auch dort am besten, wo man gut verzinnen konnte. Und diese Kunst war in Sachsen seit Längem zu Hause.

Die Hauptorte der erzgebirgischen Löffelindustrie waren Beierfeld und Sachsenfeld, ferner Aue, Grünhain, Bernsbach, Neuwelt, Lauter, Wildenan, Raschau, Grünstädtel, Pöhla, Rittersgrün und Zschornau. Ueber die Technik der Fabrication hat Landhauverwalter Ziegler in Beckmanns „Beyträgen zur Oekonomie u. s. w.“ (Göttingen 1781) ausführliche Nachrichten gegeben.

Die Löffelnacher verschmiedeten Stabeisen von  $1\frac{1}{2} \times 2$ ", also ein recht breites Eisen. Diese Stange wurde glühend der Länge nach zu drei Theilen eingekerbt und in kaltem Zustande auseinander geschlagen. Das so gewonnene Stabeisen von  $\frac{1}{2} \times 2$ " war das Löffelmateriale. Man schmiedete nun zuerst die Löffelschale an der Stange, reckte dann in der zweiten Hülze den Schaft aus und schroete das Stück dicht dahinter ab. Drehen nochmalige Bearbeitung erhielt die Schale runde oder ovale Form. Nun faßte man 9 bis 10 Löffel zusammen in die mittels eines Ringes feststellbare Zange, tauchte das Löffelbündel in Thonwasser, um das Aneinandererschweissen zu verhüten, und brachte es wieder ins Feuer. So bearbeitete man die Ränder dieser 9 bis 10 Löffel gleichzeitig und gab den Löffeln zuletzt noch die Blättchen oben am Stiel. Schadhaft gewordene Stücke wurden zu Kinderlöffeln verarbeitet. Bei dieser Fabricationsweise sollen es zwei geübte Gesellen, die sich in die Hände arbeiteten, auf 2000 bis 2500 Stück Blechlöffel gebracht haben. Der Löffel war allerdings noch nicht ganz fertig, sondern er durchwanderte erst noch die Werkstatt des Teufers und dann die des Verzainers. Der Teufel bearbeitete die Löffel mit der Blechheere und teufte, d. h. tiefte (vertiefte) sie dann. Ueber der Arbeit des Verzainers schwarte ein gewisses geheimnißvolles Dunkel. Dem Verzinner selbst waren viele der Manipulationen in ihren Wirkungen noch sehr unklar. Die Bereitung der Beize, deren chemische Wirkung man gar nicht kannte, beruhte lediglich auf Erfahrung. In Ermangelung von Salz- und Schwefelsäure benutzte man organische Säuren zum Beizen. Als Material dazu diente ein Sauerteig von Roggenmehl oder Kartoffeln, in dem man die Löffel zwei bis drei Tage oder auch länger liegen liefs. Nach einer Sandabreibung und Abspülung mit klarem Wasser wurden die Löffel dann zweimal fünf Minuten in den

\* „Deutsche Metal-Industrie-Zeitung“. Remscheid 1901 Nr. 51.



Zinnkessel gesteckt, zwischendurch aber noch einmal mit Sägespänen abgeschleert. Eine Abreibung mit Weizenkleie und einem wollenen Lappen machte die Waare verkaufsfertig. Bessere Sorten wurden mittels Polireisens polirt.

Eine von der vorstehenden etwas abweichende Darstellung der Löffelfabrication giebt das „Bayerische Industrie- und Gewerbeblatt.“<sup>\*</sup> Danach wurden die Löffel von Schlossern und Sperrern anfangs allerdings auch roh am Feuer geschmiedet und dann mit der Feile etwas bearbeitet, aber schon um 1710 versuchten zwei Beierfelder mit Erfolg, die Löffel aus Blech zu schneiden und sie dann auf kaltem Wege durch Hämmern zu vertiefen. Dadurch stieg die Tagesleistung eines Arbeiters von 2 bis 3 auf 5 bis 6 Dutzend Löffel. Die Folge davon war (Ende des 18. Jahrhunderts) eine völlige Arbeitsteilung in der Löffelfabrication. Der Schmied lieferte jetzt als Vorarbeiter gleich ganze Platten kunstgerecht hergestellt, wie sie der Löffelmacher brauchte, so daß dieser der Mühe des Schneidens aus Eisenblech entoben war und dabei auch keine Materialverluste mehr zu beklagen hatte. So gab es denn in manchen Orten nur Plattenschmiede, in anderen wiederum nur Löffelmacher; hier und da, wie z. B. in Zschornau, war der Schmied aber noch Plattenschmied und Löffelmacher zugleich geblieben. In Werkstätten, wo zwei oder drei Plattenschmiede zugleich arbeiteten, trat eine weitere Arbeitsteilung ein. Das Tagewerk eines Schmiedes wird auf 25 Dutzend Platten angegeben; 100 Dutzend von acht gangbaren Sorten wurden an die Löffelmacher durchschnittlich für 22,50  $\text{M}$  verkauft. Der Löffelmacher vertiefte und beschnitt die Platten, etwa 25 Dutzend im Tage, worauf das Beizen und Verzinnen erfolgte. Als letzte Arbeiten galten Poliren und Decoriren der Löffel. Letzteres besorgten die Löffelstecher durch Graviren; in Beierfeld und Grünstädtel stach man sogar Silhouetten ins Blech. Zu Anfang des neunzehnten Jahrhunderts gab es im Erzgebirge etwa 50 Plattenschmiede, 100 Löffelmacher und 13 Zinnhäuser, davon 8 in Beierfeld. Die Gesamtzeugung der Löffelindustrie des Erzgebirges stellte sich zu dieser Zeit auf jährlich etwa 203 000 Dutzend Löffel, der Preis für 100 Dutzend auf durchschnittlich 32,25  $\text{M}$ .

Für die Ausbreitung der Löffelindustrie war das Ende des siebenjährigen Krieges ein entscheidender Wendepunkt. Nachdem mit der Einführung neuer Sorten schon Jahrzehnte vorher reges Leben in die erzgebirgische Löffelindustrie gekommen war, hatte sie sich in der Zeit des Krieges infolge des großen Verbrauchs an Löffeln zu höchster Blüthe entwickelt. Hängig wurden Blechlöffel mit gestochenen oder punzierten Buchstaben und Versen als Andenken von den Soldaten mit in die Heimath genommen und dadurch nicht selten neue Bestellungen veranlaßt. Als aber der Friede geschlossen war, suchte nicht allein das Ausland diese lohnende Industrie selbst bei sich einzuführen, sondern es wandten auch viele hrolos gewordene Löffelschmiede und Löffelmacher des Erzgebirges der Heimath den Rücken und zogen nach Preußen, Bayern, Württemberg und Oesterreich. Die Hungersnoth in den Jahren 1771 und 1772 war eine weitere Ursache der Verhinderung der Industrie, indem sie viele sächsische Löffelschmiede gesegneten Gegenstande zuführte.

Unabhängig von der erzgebirgischen, ist die Schwarzwälder Löffelindustrie bereits im Jahre 1740 entstanden. Die Fabrication war zuerst sehr primitiv. Die Löffelschalen wurden an die hölzernen oder blechernen Stiele angehängt oder gelöthet; sie bestanden aus

Blech, wurden also nicht geschmiedet. Erst später fand man das Schmieden billiger und machte dann die Waare aus einem Stück. Die Schwarzwälder Industrie hatte anfangs unter den Schwierigkeiten des Verzinns zu leiden, der Kunst, an welcher die Einführung der Löffelindustrie im Brandenburgischen, die Friedrich der Große gern gesehen hätte, sogar ganz scheiterte.

Als Handarbeit ist die Löffelfabrication bis zur Einführung der Maschinenarbeit immer dieselbe geblieben. Die Nenstädter Löffelschmiede im Schwarzwald benutzten frühzeitig Wasserhämmer zum Schlagen und Aushöhlen des Eisenbleches und hatten im Anfang des 19. Jahrhunderts schon recht vollkommene Maschinen. Im Erzgebirge begann die Fabrication mit Maschinen 1809 in Beierfeld, später in Lauter, wo die Firma Gebr. Gnüchtel & Sohn 1872 drei Löffelstanzen aufstellten, dann in Bernsbach. Außer in den alten erzgebirgischen Löffelindustriegebiet werden Blechlöffel mittels Maschinen auch in der Kreishauptstadt Zwickau hergestellt; die Production hat sich hier auch auf Suppenschröper und Martinstahlöffel ausgedehnt. Völlig ist die alte Handarbeit aus der Löffelfabrication noch nicht verdrängt worden, aber nach dem Aufkommen der Presserei fehlt nicht mehr viel daran.

#### Die Jubiläums-Stiftung der deutschen Industrie.

Am 11. Januar d. J. trat das Curatorium der Jubiläums-Stiftung, welche von der deutschen Industrie anlässlich der Hundertjahrfeier der Königlichen Technischen Hochschule zu Berlin im October 1899 errichtet worden ist, zur ersten Sitzung zusammen. Nachdem der Vorsitzende des bisherigen Arbeitsausschusses E. Borsig-Berlin die Versammlung mit einem Willkommengruße und Worten des Dankes für die Spender und Förderer des großen Werkes eröffnet hatte, erstattete Director M. Krause den Schlussbericht über die Thätigkeit des Arbeitsausschusses und deren Ergebnisse. Wir entnehmen diesem Bericht das Folgende:

Die mit dem 31. December 1901 abschließende Rechnungslegung ergibt einen Betrag von 1802 000  $\text{M}$ . Hiervon ist im October 1899 auf Verlangen einer Anzahl Berliner Firmen aus deren Beiträgen eine Summe von 50 000  $\text{M}$  abgezweigt worden, mit der Bestimmung, daß hieraus bei der Technischen Hochschule in Charlottenburg zur Erinnerung an ihre Jubelfeier ein Denkmal zu errichten sei. Der gesamte Restbetrag steht für die Zwecke der Stiftung zur Verfügung. Im Namen des Arbeitsausschusses betonte der Vortragende den Wunsch: daß die Geldmittel der Stiftung niemals für kleine Zwecke oder gar Sonderbestrebungen einzelner Gruppen zersplittert werden sollen, sondern in reich bemessenen Beträgen, den wachsenden Anforderungen der Zeit Rechnung tragend, in freigelegter Weise Verwendung finden möchten zur Förderung der technischen Wissenschaften. Der § 1 der Satzungen giebt diese Ziele in allgemeinen Umrissen an: „Es können Mittel gewährt werden zur Ausführung wichtiger technischer Forschungen und Untersuchungen, zu Forschungs- und Studienreisen hervorragender Gelehrter und Praktiker, zur Berichterstattung über solche Reisen, zur Herausgabe technisch-wissenschaftlicher Arbeiten, zur Stellung von Preisangaben, zu Lehrzwecken, zur Gründung und Förderung von technisch-wissenschaftlichen Anstalten und zu sonstigen Zwecken, welche die Förderung der technischen Wissenschaften im Auge haben.“ Die Glückwunschanrede, mit welcher die Stiftung seiner Zeit zu Ehren der Technischen Hochschule Berlin verkündet wurde, fügt gleichsam als weitere Anleitung hinzu: „Für solche Fälle, wo hervorragend wichtige Aufgaben oder Ziele von hoher nationaler Bedeutung es zweckmäßig erscheinen lassen, wird dem Curatorium anempfohlen, nicht nur die Zinsen, sondern auch das Stiftungs-

\* 1901 Nr. 46: Die Blechlöffel-Industrie im Erzgebirge.

\*\* Verrichtete also dieselbe Arbeit, wie der in der ersten Schilderung als „Teufel“ bezeichnete Arbeiter.

kapital selbst ganz oder theilweise zur Verwendung zu bringen.“ Der Bericht schloß mit dem Wunsch, daß es dem Curatorium niemals an der Gelegenheit fehlen möge, wirklich bedeutende und gemeinnützige Bestrebungen im Geiste der technischen Wissenschaften erfolgreich zu fördern.

Nach einem weiteren Berichte von Commerzienrath Heckmann erfolgte die Uebergabe des Vermögens und der Geschäftsführung an den Vorsitzenden des Curatoriums, Geh. Regierungsrath Professor Rietschel, welcher nunmehr die Constitution des Curatoriums einleitete. Den Satzungen zufolge ist der jeweilige Vertreter der Technischen Hochschule zu Berlin zugleich erster Vorsitzender des Curatoriums. Zum stellvertretenden Vorsitzenden wurde gewählt: General-director v. Oechelhäuser-Dessau, zu Schriftführern: Baudirector Professor v. Bach-Stuttgart und Banrath Rieppel-Nürnberg; zum Schatzmeister: Commerzien-

rath Paul Heckmann-Berlin, zu dessen Stellvertreter: Geh. Bergrath Professor Ledebur-Freiburg i. S. Im Uebrigen weist die Mitgliederliste des Curatoriums eine Reihe hervorragender Namen der technischen Wissenschaft und Praxis auf.

Seine Majestät der Kaiser bekrundete mit nachstehendem Telegramm als Antwort auf eine Huldigungsdepesche seine lebhafteste Theilnahme an der Jubiläums-Stiftung:

„Die Mir von den Mitgliedern des Curatoriums der Jubiläums-Stiftung der deutschen Industrie anläßlich ihrer ersten Sitzung dargebrachten Huldigungsgrüße habe Ich gern entgegengenommen und spreche hierdurch Meinen besten Dank aus. Ich vertraue, daß, nachdem diese hochherzige Stiftung nunmehr ins Leben getreten ist, die angebahnte Vereinigung von Theorie und Praxis für die deutsche Technik hervorragende Erfolge zeitigen wird.“ Wilhelm R.

## Bücherschau.

*Technisches Auskunftsbuch für das Jahr 1902.* Von Hubert Joly. IX. Jahrgang. Zu beziehen durch die Geschäftsstelle von „Jolys Technischem Auskunftsbuch“ in Wittenberg, Bez. Halle, und durch jede Buchhandlung. Preis 8 M.

Die genannte, für das laufende Jahr bestimmte Auflage dieses rasch beliebt und unentbehrlich gewordenen Buches ist pünktlich erschienen und in ihrem ersten Theile wieder um viele Stichworte vermehrt.

*Preisverzeichnis der Prüfungsanstalt für Apparate und Reagentien.* Dr. Sauer und Dr. Göckel, Physiko-chemisches Institut. Berlin 1902.

Dr. Sauer und Dr. Göckel haben ein Special-Laboratorium für die Prüfung von Apparaten und Reagentien eröffnet. Die von denselben verfasste Broschüre zeigt, daß sich die Prüfung zunächst erstreckt auf: Instrumente zur Bestimmung des spec. Gewichtes resp. Volumens incl. Ariometer nach Procenten und Graden, Instrumente zur Volumenmessung von Flüssigkeiten, und Instrumente zur Volumenmessung von Gasen. Anggeführt sind Pycnometer, allerlei Ariometer, Volumenometer, Büretten, Pipetten, Kolben, Cylinder, Titirapparate, Colorimeter, gasanalytische und gasvolumetrische Apparate. Sodann befaßt sich das Institut mit der Herstellung von Reagentien d. h. Normallösungen für Titration und Gasanalyse, Indicatoren, Absorptionsflüssigkeiten für Gase.

Es ist kein Zweifel, daß die Gründung einer Anstalt, bei welcher chemische Meßgeräte geprüft und genau geeicht bezogen werden können, namentlich von Männern in der Technik freudig begrüßt werden wird, da ja genug bekannt ist, wie wenig — man braucht nur an die täglich gebrauchten Titir-Ütensilien zu denken — man sich auf die Ausmessung und Theilung der käuflichen Apparate verlassen kann. Zur Nachprüfung und Eichung hat der in der Praxis stehende Chemiker aber meistens keine Zeit und häufig auch nicht die Möglichkeit.

Dr. B. Neumann.

Zur Besprechung sind eingegangen:

*Die Normalelemente und ihre Anwendung in der elektrischen Meßtechnik.* Von Dr. W. Jäger, Kaiserl. Prof., Mitglied der Physikalisch-Technischen Reichsanstalt in Charlottenburg. Halle a. S., Wilhelm Knapp. Preis 6 M.

*Taschenbuch der deutschen und fremden Kriegsschiffe.* III. Jahrgang, 1902. Herausgegeben von B. Weyer, Kapitänleutnant a. D. München, J. F. Lehmann. Preis 2,40 M.

*Gewerbe-Unfallversicherungsgesetz* nebst Gesetz, betreffend die Abänderung der Unfallversicherungsgesetze. Erläutert von Dr. F. Hoffmann, Geheimer Regierungsrath und vortragender Rath im Ministerium für Handel und Gewerbe. Zweite Auflage. Berlin, Carl Heymanns Verlag. Preis 2 M.

*Meißlers Auskunftskalender für das Deutsche Reich.* Adreßbuch vertrauenswürdiger Auskunftsertheiler in allen nur nennenswerthen Orten Deutschlands von J. Meißler, Essen (Rheinprovinz), 1901—1902. Preis 2 M.

*Das Invalidenversicherungsgesetz* vom 15. Juli 1899 und die zugehörigen Reichs-Ausführungsbestimmungen, erläutert von Dr. Konrat Weymann, kaiserl. Regierungsrath, ständiges Mitglied des Reichs-Versicherungsamts. Dritte Lieferung. (Bogen 19 bis Schluss.) Berlin 1902, Franz Vahlen.

*Gewerbearchie für das Deutsche Reich.* Sammlung der zur Reichsgewerbeordnung ergehenden Abänderungsgesetze und Ausführungsbestimmungen, der gerichtlichen und verwaltungsgerichtlichen Entscheidungen der Gerichtshöfe des Reichs und der Bundesstaaten, sowie der wichtigsten, namentlich interpretatorischen Er-

lasse und Verfügungen der Centralbehörden. Herausgegeben von Kurt von Rohrscheidt, Regierungsrath. Erster Band, zweites Heft. Berlin 1902, Franz Vahlen. Jährlich erscheint ein Band in vier Heften, Subscriptionspreis pro Band 12  $\mathcal{M}$ .

**Gewerbegerichtsgesetz** in der Fassung vom 29. September 1901. Textausgabe mit Einleitung, Anmerkungen und Sachregister von Dr. Leopold Menzinger, rechtskundiger Magistratsrath und Referent für das Gewerbegericht

und das städtische Arbeitsamt München, und Dr. J. B. Prenner, Vorsitzender des Gewerbegerichts München. München 1902, C. H. Becksche Verlagsbuchhandlung. Preis 2  $\mathcal{M}$ .

**Das Gewerbegerichtsgesetz** vom 29. Juli 1890/30. Juni 1901. In der vom 1. Januar 1902 ab geltenden Fassung der Bekanntmachung vom 29. September 1901 (R.-G.-Bl. 1901, Seite 353). Erläutert von Dr. jur. S. Hirsekorn, Berlin. Leipzig, Verlag von C. L. Hirschfeld 1902. Preis 2,20  $\mathcal{M}$ .

## Industrielle Rundschau.

### Rheinisch-Westfälisches Kohlen-Syndicat.

Am 18. Januar fand in Essen eine Zeehenbesitzer-Versammlung statt. Nach dem erstatteten Bericht betrug die rechnungsmäßige Beteiligungsziffer im December 1901 mit 24 Arbeitstagen 4 684 040 t (im zweiten Halbjahr 1901 mit 154 $\frac{1}{2}$  Arbeitstagen 29 622 083 t und im ganzen Jahr 1901 mit 301 $\frac{1}{2}$  Arbeitstagen 57 172 824 t); die Förderung betrug 4 005 986 t (25 339 234 t bzw. 50 411 926 t), so daß sich eine Minderförderung ergibt von 678 054 t gleich 14,48 % der Beteiligung (4 282 849 t gleich 14,46 % bzw. 6 760 898 t gleich 11,83 %). Im December 1900 betrug die Minderförderung 1,60 %, im zweiten Halbjahr 1900 3,60 % und im ganzen Jahr 1900 4,34 %. Auf den Arbeitstag berechnet, stieg die rechnungsmäßige Beteiligungs- und Förderungsziffer im December 1900 um 9994 t gleich 5,40 % (im zweiten Halbjahr 1901 gegen die gleiche Zeit 1900 um 9265 t gleich 5,07 % und im ganzen Jahr 1901 um 8607 t gleich 4,75 %); dagegen fiel die Förderung um 15 298 t gleich 8,40 % (11 913 t gleich 6,76 % bzw. 5974 t gleich 3,45 %).

Abgesetzt wurden im December 1901 4 007 187 t oder arbeitstäglich 166 966 t, d. i. gegen December 1900 15 922 t gleich 8,71 % weniger; im zweiten Halbjahr 1901 25 195 225 t oder arbeitstäglich 163 340 t, d. i. gegen das zweite Halbjahr 1900 12 790 t gleich 7,26 % weniger; im ganzen Jahr 1901 50 220 621 t oder arbeitstäglich 166 777 t, d. i. gegen 1900 6672 t gleich 3,85 % weniger. Der Selbstverbrauch der Zeehen belief sich im December 1901 auf 1 062 399 t gleich 26,51 % des Gesamtabsatzes (im zweiten Halbjahr 1901 auf 6 308 818 t gleich 25,04 % und im ganzen Jahr 1901 auf 13 152 532 t gleich 26,19 %); der Landabsatz auf 99 840 t gleich 2,49 % (474 944 t gleich 1,89 % bzw. 999 662 t gleich 1,99 %); auf alte Verträge wurden geliefert 9598 t gleich 0,24 % (56 945 t gleich 0,23 % bzw. 100 017 t gleich 0,20 %); für Rechnung des Syndicats wurden versandt 2 835 350 t gleich 70,76 % des Gesamtabsatzes (18 354 518 t gleich 72,84 % bzw. 35 908 410 t gleich 71,62 %). Arbeitsmäßig wurden im December 1901 versandt 12 270 D.-W. Kohlen (gegen November 1901 493 D.-W. gleich 3,86 % weniger, gegen December 1900 641 D.-W. gleich 4,96 % weniger); 2293 D.-W. Koks (88 D.-W. gleich 3,99 % mehr, bzw. 658 D.-W. gleich 22,30 % weniger); 496 D.-W. Briketts (30 D.-W. gleich 5,70 % weniger bzw. 39 D.-W. gleich 7,29 % weniger), zusammen 15 059 D.-W. (435 D.-W. gleich 2,81 % weniger bzw. 1338 D.-W. gleich 8,16 % weniger).

Director Olte führte im Anschluß hieran aus: Das abgelaufene Geschäftsjahr ist das erste seit dem Bestehen des Syndicats, das in seinem ganzen Verlauf in eine ausgesprochen weiche Conjunctur hinein fällt, während wir bis jetzt über eine erfreuliche Zunahme des Absatzes zu berichten hatten. Lediglich das Jahr 1895, das aber immer noch ein Förderplus von 903 000 t aufzuweisen hat, machte hiervon eine Ausnahme. Es ergiebt die Abrechnung des Jahres 1901 gegen 1900 einen Rückgang der Förderung von 1 608 792 t oder 3,20 %. Die Gründe für das Stocken der gewerblichen Thätigkeit, das in der zweiten Hälfte 1900 einsetzte, sind so vielfach erörtert worden, daß eine kurze Erwähnung derselben genügen dürfte. Die Hauptsache liegt unseres Erachtens in der in den letzten Jahren erfolgten außerordentlichen Steigerung der Herstellungsmöglichkeit in fast allen Zweigen der Industrie, die dem tatsächlichen Bedarf weit vorausgeeilt ist. Mit der Erkenntnis dieser Thatsache ist das Vertrauen auf die Stetigkeit der Verhältnisse naturgemäß geschwunden und das Schicksal der seit etwa dem Jahre 1895/96 andauernden Hochconjunctur war besiegt. Ungesunde Preissteigerung auf manchen Gebieten sowie eine ungesunde speculative Thätigkeit an der Börse halfen die rückläufige Conjunctur beschleunigen. Mit dem Rückgang der gewerblichen Thätigkeit ist aber ganz naturgemäß ein Minderverbrauch an Material aller Art verbunden, und wenn dieser nicht schon im Jahre 1900 in der Erscheinung trat, so ist das darin begründet, daß zunächst noch eine erhebliche Menge alter Aufträge auszuführen war. Am schwersten ist wohl unsere Eisen-Industrie durch die Ungunst der Verhältnisse getroffen, wobei der Mangel an festgefügten und zielbewußten Verbindungen recht deutlich zu Tage getreten ist. Daß der Kohlenbergbau unter der rückläufigen Conjunctur nicht in gleich hohem Maße zu leiden hatte und leidet, das verdankt er lediglich seiner Geschlossenheit in den Syndicaten; ohne diese wäre die ganze Misere wieder wie stets auf die Kohlen abgeladen worden. Wohl hätte auch das Syndicat durch schrankenlose Ausnutzung der Conjunctur einen höheren Gewinn erzielen können, indes wäre der daraufhin unvermeidliche Sturz tiefer und verderblicher gewesen. Von einem Festhalten an gethätigten Abschlüssen wäre vollends gar keine Rede gewesen, wie denn auch die dem Syndicat nicht angehörenden Zeehen auf ihre hohen Abschluspreise ganz erhebliche Zugeständnisse gemacht haben. Bei der Beurtheilung der Lage, von der gegenwärtigen Beteiligungsziffer ausgehend, muß doch in Rücksicht gezogen werden, daß die Beteiligungs- und Förderungsziffer seit dem

Bestehen des Syndicats um 65,71 % und in jedem Jahr rund um 2 900 000 t gestiegen ist. Im letzten Jahr betrug diese Steigerung sogar 3 100 000 t. Dafs ein dementsprechender Mehrabsatz nicht zu erzielen ist und dafs die Zeiten niedergebender Conjunctur dabei eine angemessene Einschränkung notwendig machen, dürfte einer weitergehenden Begründung nicht bedürfen.

Dem Druck der Zeit folgend, haben wir dem Ausfuhrgeschäft wieder größere Aufmerksamkeit zugewendet, nur konnte der Erfolg naturgemäß kein durchschlagender sein. Unsere überseeische Anfuhr nach ausserdeutschen Ländern hat betragen im Jahre 1900 126 116 t, 1901 166 980 t. Die Einfuhr von Kohlen und Koks in das Hamburger Absatzgebiet betrug aus England im Jahre 1901 2 691 790 t, im Jahre 1900 8014 923 t; aus Amerika im Jahre 1901 14 076 t, im Jahre 1900 4499 t; aus Rheinland und Westfalen 1901 1 724 000 t, im Jahre 1900 1 598 200 t.

Die Förderung hat betragen im Jahre 1899 48 024 014 t, im Jahre 1900 52 060 898 t, im Jahre 1901 50 411 926 t. Die Förderung des Jahres 1901 ist mithin gegen das Jahr 1899 noch um 2 387 912 t oder nahezu 5 % gestiegen, wovon auf den arbeitstäglichen Versand in Kohlen 538 D.-W. oder 4,57 %, in Brikkets 89 D.-W. oder 20,94 % entfallen. In Koks hat der Versand dagegen um 85 D.-W. oder 3,61 % abgenommen. Immerhin beträgt die Gesamtsteigerung des arbeitstäglichen Versands noch 542 D.-W. oder 3,72 %. Zur Koksherstellung wurden verwendet im Jahre 1899 9 386 631 t, 1900 10 300 216 t, 1901 9 107 645 t.

Mit dem Einverständnis der Zechebesitzer hat man, um die Eisenindustrie in ihren Bestrebungen zur Herbeiführung von Aufträgen aus dem Ausland zu unterstützen, Ausfuhrvergütungen bewilligt und wir können feststellen, dafs damit ein guter Erfolg erzielt worden ist. Von Wagenmangel sind wir bei der erheblichen Abschwächung des Verkehrs verschont geblieben. Die Rheinstraße ist während des ganzen Jahres mit Ausnahme nur weniger Tage fahrbar gewesen. Die Frachten bewegten sich bei zeitweiligem niederm Wasserstand in mässigen Grenzen. Die Gesamteinfuhr von Kohlen und Koks in den rheinischen Hafen betrug 1901 8 749 613 t, 1900 8 242 139 t oder um 6,16 % mehr.

#### Westfälisches Kokssyndicat in Bochum.

Nach dem in der Monatsversammlung der Kokereibesitzer am 13. Januar erstatteten Bericht des Vorstandes betrug der Koksabsatz des Syndicats im Jahre 1901 6 833 567 t gegen 7 786 347 t im Jahre 1900, mithin weniger 952 780 t oder 12,25 %. Es ist das erste Mal seit Bestehen der Verkaufszentrale, dafs an Stelle der Vermehrung des Verbrauchs, die in den letzten 10 Jahren im Mittel 8 % betrug, eine Abnahme im Verbrauch bzw. Absatz stattgefunden hat. Der Minderabsatz im Jahre 1901 würde nicht so stark in die Erscheinung getreten sein, wenn nicht durch den ganz ausserordentlich umfangreichen Neubau von Koksofen in den Jahren 1900 und 1901 die Beteiligungsziffern in so beträchtlichem Mafse gewachsen wären. Bei einem Zugang von 1205 neuen Koksofen in den beiden letztverflossenen Jahren stieg die Beteiligungsziffer von 7 094 434 t zu Ende 1899 auf 8 578 434 t zu Ende 1901, entsprechend einer Steigerung von 1484 000 t gleich fast 21 %. Wie im Bericht vom 9. Juli v. J. schon angeführt worden ist, begann Mitte 1901 das Mißverhältnis zwischen Nachfrage und Angebot durch das Ausbleiben einer ganzen Reihe von Hochöfen sich mehr und mehr zu vertiefen, und man war daher in der bedauerlichen Zwangslage, im gesamten zweiten Halbjahr eine Einschränkung von 33 1/3 % monatlich vornehmen zu müssen, während diese im ersten Halbjahr nur 14,2 % ins-

gesamt betragen hatte. Für das ganze Jahr ergibt sich somit eine thatsächliche Einschränkung von 21,26 %, was genau mit der ebenso grofsen Vermehrung der Beteiligungsziffer seit 1899 in Uebereinstimmung steht. Die Abnahme in Brech- und Siebkoks war verhältnismäfsig schleppend, und bei den Händlern lagern noch bedeutende Vorräthe. Infolge des bisher milden Winters fehlte auch in jüngster Zeit jegliche Anregung in diesen Sorten seitens der Verbraucher. Für das erste Halbjahr 1902 liegen insgesamt rund 2 824 000 t gegenüber einem Absatz von 3 213 000 t im vorausgegangenen Halbjahr an Aufträgen vor. Für den Monat Januar betragen die Liefermengen bis heute 438 000 t, wodurch eine Erzeugungseinschränkung von 43 % erforderlich wird, die von der Versammlung auch beschlossen wurde.

#### Actien-Gesellschaft Rolandshütte, Weldenau-Sieg.

Der Saldo am 30. Juni 1900 betrug 318,86 M., der Bruttogewinn 1900 1901 146 372,43 M., zusammen 146 691,49 M., ab Abschreibungen 89 427,13 M., bleiben 57 264,36 M., ab 1/20 zum Reservefonds = 2863,22 M., Rest 54 401,14 M., ab 1 % Tantieme für den Vorstand = 540,82 M., Von den verbleibenden 53 860,32 M. 4 % Dividende = 4200 M., 10 % Tantieme für den Aufsichtsrath = 1154,15 M., 1 % weitere Dividende = 10500 M., ergibt einen Saldo von 296,17 M.

#### Berliner Actiengesellschaft für Eisengießerei und Maschinenfabrication.

Wenn auch, wie der Bericht sich ausdrückt, vom Niedergang der Eisenindustrie inmitten einer arbeitsreichen und gut lohnenden Geschäftsperiode das Werk nicht sehr stark betroffen worden ist, so hat es doch im Jahr 1900/1901 grofse Einbußen an Verdienst erlitten und nicht weniger grofsen Verlust an vorhandenen Material- wie Fabricatbeständen. Ferner wäre das Ergebnis des Berichtsjahres günstiger gewesen, wenn nicht der anhaltende starke Winter in den Monaten Januar bis März beinahe eine volle Vierteljahrs-Absatzquote der Rohrgießerei genommen hätte. Die Rohrverlegungsarbeiten mußten eingestellt werden; infolgedessen fanden Anforderungen nicht statt, wodurch sich während dieser Periode die Vorräthe an Gufswaren vermehrten. Dieser Mangel an Ablieferung konnte in den wenigen Monaten bis Ende Juni 1901 nicht wieder ausgeglichen werden. Die Eisengießerei producierte an Röhren und anderen Gufswaren 15 664 t gegen 17 491 t in 1899/1900, die Maschinenfabrik nebst Kesselschmiede facturirte für 1 060 944 M. abgelieferte Maschinenbau- und Kesselschmiedearbeiten. Die Beschäftigung dieser Abtheilung war geringer als im Vorjahre, und namentlich fehlte die besser lohnenden Arbeiten.

Der Bruttogewinn beläuft sich auf 498 857,72 M. (gegen 866 968,34 M. in 1899/1900). Hiervon sind abzusetzen: an allgemeinen Unkosten u. s. w. 193 034,28 M., für reguläre Abschreibungen 44 551,27 M., hierzu kommt der Gewinn-Vortrag aus 1899/1900 von 2373,19 M., verbleiben 263 845,36 M. Es sind zu zahlen: die vertragsmäfsigen Tantiemen an die Direction und die Betriebsbeamteten = 17 211,01 M., die Tantiemen an den Aufsichtsrath = 11 252,75 M., bleiben 235 181,60 M. Zur Verteilung dieses Betrages wurde in Vorschlag gebracht: 12 1/2 % Dividende für 1 800 000 M. Actienkapital = 216 000 M., zu Gratificationen an die Beamten und Meister des Werkes 8000 M., Zuschufs an den Unterstützungsfonds für Wittwen und Waisen der in der Fabrik beschäftigten Arbeiter 5000 M., Zuschufs an den Pensionsfonds für die Beamteten 3000 M., so dafs ein Vortrag von 3181,60 M. sich ergibt.

### Düsseldorfer Eisenbahnbedarf, vormals Karl Weyer & Co.

Die Beschäftigung im abgelaufenen Geschäftsjahre wird im Jahresbericht als gut bezeichnet, die Ablieferungen betrugen 5 585 931  $\mathcal{M}$  (i. V. 5 202 419  $\mathcal{M}$ ). Das Erträgnis entspricht jedoch nicht dem erhöhten Umsatze, was auf die wesentlich höheren Gesamtkosten, ohne daß für die Erzeugnisse entsprechende Preise erzielt werden können, zurückzuführen ist. Das Ergebnis wird unter diesen Verhältnissen im Bericht noch als befriedigend bezeichnet. An Aufträgen für das laufende Geschäftsjahr sind vorgetragen für 3 031 057  $\mathcal{M}$  und sind seit dem 1. Juli für weitere 1 214 070  $\mathcal{M}$  hinzugekommen. Infolge der anhaltend rückgängigen Conjunctur und infolge des Anwachsens des Wettbewerbs glaubt die Verwaltung im laufenden Geschäftsjahre an einen flotten Betrieb nicht rechnen zu dürfen. Bei 42 868  $\mathcal{M}$  (61 074  $\mathcal{M}$ ) Abschreibungen betrug der Reingewinn einschließlich 61 306  $\mathcal{M}$  Vortrag 559 242  $\mathcal{M}$  (698 081  $\mathcal{M}$ ), wovon 16 % (25%) oder 288 900  $\mathcal{M}$  Dividende ausgeschüttet, 22 593  $\mathcal{M}$  (46 775  $\mathcal{M}$ ) Tantième verteilt und 48 648  $\mathcal{M}$  (61 306  $\mathcal{M}$ ) vorgetragen werden.

### Eisenindustrie zu Menden und Schwerte, Actiengesellschaft in Schwerte.

Dem Geschäftsbericht für 1900/1901 entnehmen wir: „Das Jahr 1900/1901 brachte uns einen Betriebsgewinn von 673 401,06  $\mathcal{M}$  gegenüber einem solchen aus dem Vorjahr von 1 282 933,52  $\mathcal{M}$ . Nach Abzug der Abschreibungen im Betrage von 133 276,88  $\mathcal{M}$  bleibt, einschließlich des Vortrags aus 1899/1900, ein Reingewinn von 891 200,01  $\mathcal{M}$ . Wir schlagen vor, über diesen Reingewinn derart zu verfügen, daß nach Abzug der statuten- und vertragsmäßigen Tantiemen von 30 130,01  $\mathcal{M}$  eine Dividende von 4 % zur Verteilung gelangt und 133 070  $\mathcal{M}$  auf neue Rechnung vorgetragen werden.“

Wir haben, als die Preise unserer Fabricate am höchsten standen, möglichst viel Aufträge herein genommen, so daß wir mit Effectuierung derselben bis weit in das zweite Semester hinein beschäftigt waren; hierdurch wurde es uns ermöglicht, für das erste Semester einen Reingewinn von 448 203,73  $\mathcal{M}$  festzustellen. Als wir dann aber im März beginnen mußten, zu den damals schon sehr gewichenen Preisen zu verkaufen, um den Betrieb anfrecht zu erhalten, traten große Verluste ein, trotzdem wir nur das Notwendigste verkauften, um unsere Arbeiter wenigstens einzigermaßen zu beschäftigen. Die Preise waren an und für sich verlustbringend und die Selbstkosten waren infolge des eingeschränkten Betriebs erhöht. Im Berichtsjahre produzierten wir an Luppen und Stahlblöcken 41 202 399 kg. Stab- und Bandisen, bearbeiteten Drähte und Drahtstiften 52 215 653 kg. Das Quantum unserer gebuchten Aufträge genügt, um unseren Betrieb in dem den verlustbringenden Preisen gegenüber wünschenswerthen und erforderlichen Umfange auf mehrere Monate aufrecht zu erhalten. Es läuft genügend Anfrage bei uns ein, wir könnten Beschäftigung für vollen Betrieb unserer Werke haben, jedoch können wir, infolge der hohen Preise der zu verwendenden Materialien, die Verkaufspreise nicht mit den Selbstkosten in Einklang bringen; dadurch werden der Verkauf sowie der Betrieb gehehmt und die Selbstkosten erhöht. Das von uns erworbene Hohenfuerwerk Johannesütte in Siegen brachte uns einen Reingewinn von 16 % des Actienkapitals (1 080 000  $\mathcal{M}$ ) in Höhe von 172 800  $\mathcal{M}$ , die, in unserem Reingewinn von 3 91 200,01  $\mathcal{M}$  enthalten sind. Für das laufende Jahr sind die Aussichten auch für die Hohenfuerwerke weniger günstig, wenigleich immerhin besser wie für die Walzwerke. Wenn wir in unserem

vorigen Jahresbericht die Ansicht aussprachen, auch für 1900/1901 eine Dividende in Vorschlag bringen zu können, die der vorhergehenden annähernd gleich sei, so sehen wir uns leider getäuscht. Wir konnten nicht voraussehen, daß die dagewesene Katastrophe in ersten Bankinstituten die Finanzverhältnisse auch auf unserem Markt, wie gesehen, erschüttern und die ohnehin geringe Geschäftslust noch mehr beeinträchtigen würden.“

### Façonisen-Walzwerk L. Manustadt & Cie., Actien- gesellschaft zu Kalk.

Ueber die Lage des Werks wird im Bericht für 1900/01 u. a. Folgendes bemerkt:

„Nachdem wir in den vorhergehenden Jahren des Bestehens unserer Actiengesellschaft 12, 15, 20 und 35 % Dividende zu verteilen in der Lage waren, haben wir leider in diesem Jahre einen Abschluß vorzulegen, welcher die Verteilung einer Dividende nicht ermöglicht. Der so unvermittelt eingetretene und jähe Rückgang auf fast allen Gebieten der industriellen Thätigkeit, namentlich auch in der Eisenindustrie, hat uns in dem abgelaufenen Jahre unvorbereitet getroffen und haben wir deshalb unter dem weitgehenden Rückgange der Preise außerordentlich zu leiden. Es ist allgemein bekannt geworden, wie die großen Verbände in der Annahme, daß die äußerst günstige Entwicklung der Geschäftslage noch längere Zeit anhalten würde, dazu übergegangen sind, ihre Abnehmer zu veranlassen, die Abschlässe für ihre Halbfabricate auf längere Termine zu tätigen, und daß die diese Halbfabricate verarbeitenden Unternehmen dadurch in die Lage versetzt worden sind, zu wählen zwischen der Gefahr, ihren Bedarf an Halbfabricaten für die Periode 1900/01 überhaupt nicht decken zu können, oder zu riskieren, bei einem Rückgange der Conjunctur sich großen Verlusten aussetzen. Dieser Situation sind auch wir in dem abgelaufenen Jahre unterworfen gewesen. Die Wirkung des eingetretenen und unerwarteten Rückganges wurde durch einige Momente noch sehr erheblich verschärft. Zunächst blieb ein dem rheinisch-westfälischen Verbände angehörendes Werk wegen Betriebsstörung, Kohlenmangel u. s. w. derart mit seinen Lieferungen im Rückstande, daß wir zu jener Zeit unsern Betrieb nicht so ansiedeln konnten, wie dies den erweiterten Anlagen entsprach. Sodann verzögerten sich die Lieferungen der lothringisch-luxemburgischen Werke derart, daß wir genöthigt waren — um nicht in Verlegenheit zu kommen — die Mengen, welche dieselben uns liefern sollten, welche aber nicht rechtzeitig geliefert wurden, durch anderweitige Abschlässe zu ersetzen. Die letztgenannten Werke, welche größtentheils noch im Bau und in der Fertigstellung begriffen waren, hatten ihren Abschlässen die Bedingung zu Grunde gelegt, daß die Lieferungen erst nach Beginn des Betriebes zu erfolgen haben. Es wurde dabei von diesen Werken eine rechtzeitige Inbetriebsetzung durchaus in Aussicht gestellt, doch war es zu jener Zeit nicht möglich, in die Abschlässe eine Klausel aufzunehmen, wonach das abnehmende Werk berechtigt gewesen wäre, die Uebernahme der am Schlusse der Vertragszeit nicht gelieferten Mengen abzulehnen. Thatsächlich sind nun die lothringisch-luxemburgischen Werke durch verspätete Fertigstellung ihrer Anlagen vielfach mit den Lieferungen außerordentlich im Rückstande geblieben, und zwar derart, daß wir genöthigt gewesen sind, nun immer dringender werdenden Lieferungsverpflichtungen auch nur annähernd gerecht werden zu können, für die im Rückstande gebliebenen Mengen uns anderweitig Halbzeug zu den höchsten Preisen zu verschaffen, während wir von den Abnahmeverpflichtungen in Bezug auf die rückständigen Mengen den lothringisch-luxemburgischen Werken gegenüber nicht entbunden

wurden. Hierdurch wurde die Menge des Halbzeugs, welches wir zu beziehen hatten, erheblich größer, als dies bei den ersten Abschlüssen unsererseits in Aussicht genommen war, so daß sich die Lieferungen dieser zu hohen Preisen zu übernehmendes Halbzeugmengen bis gegen Ende des Geschäftsjahres 1901/02 erstrecken werden. Dafs angesichts einer derartigen Lage der allgemeine und ganz außergewöhnliche Niedergang der Stabeisenpreise uns in empfindlichster Weise treffen mußte, ist begreiflich. Hierzu kommt, neben der verschärften Concurrenz der großen Eisen- und Stahlwerke, welche ihre Rohproducte und ihre Halbfabricate selbst erzeugen, eine allgemeine Zurückhaltung und Abnahme des Consums, so dafs unser Werk in der schwierigen Zeit kaum bis zur Hälfte seiner Leistungsfähigkeit beschäftigt gewesen ist.

Für uns sind die geschilderten Verhältnisse nun so schmerzlicher, als wir in den letzten beiden Jahren erhebliche Summen für Neuanlagen und Verbesserungen der bestehenden Anlagen angewendet hatten, in der Meinung, dafs das Geschäftsjahr 1900/01 uns einen ganz erheblichen Gewinn aus der Vergrößerung der Anlagen erzielen lassen würde. Die Production an Facenisen, -Stahl, -Kupfer, -Bronze und -Aluminium und daraus hergestellten Stanz- und Pressartikeln sowie an kleinen Constructions betrug 21 384 676 Kilo. Für Neuanlagen wurden 532 839,93  $\mathcal{M}$  veranlagt.

Es ergibt sich ein Verlust von 81 630,89  $\mathcal{M}$ , dazu Abschreibungen 114 509,38  $\mathcal{M}$ , ergibt zusammen 196 140,27  $\mathcal{M}$ . Vortrag aus 1899/1900 241 403,59  $\mathcal{M}$ . Der sich ergebende Rest des vorjährigen Vortrags von 45 263,32  $\mathcal{M}$  soll auf neue Rechnung vorgetragen werden.

#### **Gelsenkirchener Gusstahl- und Eisenwerke vormals Munscheid & Co. zu Gelsenkirchen.**

Der Bericht des Vorstandes über das Jahr 1901 äußert sich über Stahlformguß, den Hauptartikel des Werks, wie folgt:

„Besonders in Stahlformguß, auf dessen Herstellung wir in unsern Werken hauptsächlich angewiesen sind, ist seit dem vergangenen Herbst ein ganz außergewöhnlicher Bedarfs- und Preisrückgang eingetreten. — Die in den letzten Jahren entstandenen zahlreichen Stahlformgießereien, welche von Anfang an auf großer Basis angelegt worden sind, haben, um für ihre Betriebe Beschäftigung zu erhalten, die alten Werke derartig unterboten, dafs in vielen Fabricationsgegenständen der Rückgang der Verkaufspreise bereits über 50 % betrug. Es ist hierbei in Betracht zu ziehen, dafs für Stahlformguß während der Hochconjunction bekanntlich nur bescheidene Preiserhöhungen zu erzielen waren, da zu dieser Zeit schon Rücksicht auf mehrere größere Werke genommen werden mußte, die der Stahlguß-Vereinigung nicht angehörten. Die genannte Vereinigung, welche im Gegensatz zu anderen Verbänden niemals an die Öffentlichkeit trat, bezweckte im allgemeinen, die Verkaufspreise in Einklang mit den jeweiligen Gestehungskosten zu bringen, was ihr jedoch bei der Hochconjunction nur theilweise gelang, da die Verkaufspreise nicht der starken Steigerung der Rohmaterialien entsprechend erhöht werden konnten. Die Stahlguß-Vereinigung, die eine Gewähr hätte dafür bieten sollen, dafs sich auch der Rückgang der Verkaufspreise in ungefähr gleicher Weise wie die Erhöhung derselben vollziehe, zeigte sich den Verhältnissen gegenüber machtlos und löste sich im Frühjahr dieses Jahres auf. Leider ist zur Zeit wenig Aussicht auf ein gemeinsames Vorgehen vorhanden, trotzdem die Verkaufspreise schon vielfach wesentlich unter die Gestehungskosten gesunken sind. Die Consumen decken nur ihren dringenden Bedarf, d. h. haben bisher keine größeren Abschlüsse gethätigt.“

Im Bericht heißt es ferner: „Mit dem diesjährigen Zugang zu den Anlage-Costen ist die vor vier Jahren beschlossene bedeutende Erweiterung und Erneuerung unseres Werkes durchgeführt. Wir sind nunmehr in der Lage, in unsern Martinstahlwerke Stücke bis zu einem Gewicht von 50 000 kg anzufertigen, während unsere Temperstahlgießerei mit ihren 20 großen Glühöfen, als bedeutendste Anlage dieser Art, über eine Productionsfähigkeit von monatlich 20 bis 35 000 Rüdern verfügt. Behufs reichlicher Deckung der im neuen Geschäftsjahre zu erwartenden Ausfälle aus Preisrückgängen der Vorräthe, sowie der Verluste aus Bezugsverpflichtungen in Rohmaterialien, haben wir dem Special-Reservofonds die Summe von 100 000  $\mathcal{M}$  entnommen und von unsern Waaren-Conto abgesetzt, abgesehen von der unten erwähnten, bereits in der Inventur bewirkten Abschreibung.“

Der Bruttogewinn des verflorbenen Jahres zuzüglich des Saldo-vortrages von 1899/1900 beträgt nach Abschreibung von 142 299,44  $\mathcal{M}$  auf Vorräthe und Halbfabricate 124 691,77  $\mathcal{M}$ , hiervon wurden zu Abschreibungen auf Gebäude u. s. w. verwendet 109 501,85  $\mathcal{M}$ , und verbleibt somit ein Reingewinn von 15 189,92  $\mathcal{M}$ , der auf neue Rechnung vorgetragen werden soll.

#### **Hagener Gusstahlwerke in Hagen.**

Das Geschäftsjahr 1900/1901 stand — wie im Bericht eingehend angeführt wird — ganz und gar unter dem Zeichen des Mißverhältnisses zwischen Rohmaterialien und Fertigfabriat und zwar nicht nur in Bezug auf die Preise, sondern auch in Bezug auf den Zwang der Rohmaterialabnahme einerseits und der Unmöglichkeit, die Fabricate in entsprechendem Maße abzusetzen, andererseits. Das Werk, als eins derjenigen, die darauf angewiesen sind, Halbzeug und Rohmaterialien grösstentheils anderwärts zu beziehen, hat unter dieser ungünstigen Situation besonders zu leiden gehabt. Infolge der seit etwa April 1900 ohne Unterbrechung andauernden Ungunst der Geschäfte gingen die Producte der Gesellschaft derart zurück, dafs das abgeschlossene und zur Verwendung gelangende Halbfabriat zeitweilig schliesslich höher im Preise stand, als die Fabricate. Da genügende Nachfrage nach den Fabricaten des Werks nicht vorhanden war, insbesondere soweit die Stahlformgießerei, der wichtigste Betrieb, in Betracht kommt, liefs sich die Ausamlang des nicht zur Verarbeitung gelangenden Materials nicht vermeiden. Die Abnahme von Rohmaterialien erforderte die Festlegung von Betriebsmitteln. Das Lager von Blöcken erfuhr gleichfalls eine erhebliche Zunahme, aus dem Anlaß, dafs das Werk gezwungen war, einen Martinofen regelmäßig in Betrieb zu halten, während nur etwa  $\frac{1}{6}$  der Ofenproduction in Stahlformguß Verwendung fand. Demgemäfs wurde auch in Blöcken Kapital festgelegt. Die Folgen des schwachen Betriebes der Stahlgießerei und der Hammerschmiede machten sich auch in der Arbeitsmenge der mechanischen Abtheilung fühlbar, indem die ganze Zeit hindurch etwa die Hälfte der Bänke unbeschäftigt blieb. Die Federnfabrik war bis November 1900 mit Arbeit gut versehen. Alsdann liefs dieselbe indessen unvermittelt nach, so dafs der Betrieb nur unregelmäfsig und schwach aufrecht erhalten werden konnte. Was die Federpreise angeht, so befinden sich dieselben seit Jahr und Tag auf einem überaus niedrigen Stande und vermochten sich selbst in der Zeit der Hochconjunction nicht in Verhältniß zu den Rohmaterialpreisen zu setzen. Die Lage der Branche der Gesellschaft erlitt besonders Verschärfung dadurch, dafs, in der Zeit des vorhergegangenen Aufschwunges, neue Fabriken entstanden sind, die gerade in der ungünstigsten Periode dem Betriebe übergeben wurden. Diese Fabriken schlossen sich den Verbänden nicht an, verkauften vielmehr zu jedem Preise, so dafs

der Zweck dieser Verbände vollkommen verteilt wurde und deren Auflösung theilweise zur Folge hatte. Im Bericht wird die Hoffnung ausgesprochen, daß, wenn der Bedarf Hand in Hand mit einem allmählichen Rückgang der Rohbestände wieder hervortritt, eine Besserung der Lage Platz greifen wird, von der auch das Werk, das auf bestimmte, in gutem Ruf stehende Specialitäten eingerichtet ist, Gewinn ziehen wird.

Der Geschäftsverlust stellt sich auf 281 321,16 *M.*, zu welchem die Abschreibungen von 82 445,71 *M.* hinzutreten, so daß der Gesamtverlust sich auf 363 766,87 *M.* beläuft. Mit Rücksicht darauf, daß auf den noch schwebenden, in das neue Jahr sich hineinziehenden Abnahme-Verpflichtungen gegenüber den geltenden Marktpreisen ein erheblicher Verlust ruht, wurde es für zweckmäßig erachtet, denselben bereits festzustellen. Er beträgt rund 230 000 *M.* und ist dem abgelaufenen Geschäftsjahr belastet. Hierdurch erhöht sich die Unterbilanz auf 593 766,87 *M.*, welche durch den aufgelösten Reservefonds von 333 000 *M.* gekürzt worden ist, so daß eine Unterbilanz von 260 766,87 *M.* in das neue Geschäftsjahr übernommen wird. Um den zwecks Erfüllung der Abnahme-Verpflichtungen herantretenden Geldbedarf befriedigen zu können, hat sich die Gesellschaft einen Credit in Höhe von 300 000 *M.* verschafft.

#### Kalker Werkzeugmaschinenfabrik Breuer, Schumacher & Co., Actiengesellschaft zu Kalk b. Köln.

Das zweite Geschäftsjahr 1900/1901 begann für das Werk mit den Anfängen eines allgemeinen Niederganges der Eisenindustrie. Wenn es auch gelang, einen immerhin noch günstigen Abschluß zu erzielen, so ist dies in der Hauptsache den vorhanden gewesenen Aufträgen zuzuschreiben. Auch in das neue Geschäftsjahr sind genügende Auftragsmenen mit herübergenommen, und sind inzwischen neue, wenn auch zu niedrigeren Preisen, dazu gekommen, so daß für das laufende Geschäftsjahr gute Beschäftigung gesichert ist.

Der Rohgewinn beträgt 738 803,43 *M.* Für Abschreibungen sind vorgesehen 201 216,41 *M.*, so daß ein Reingewinn von 537 587,02 *M.* bleibt, hierzu Gewinnvortrag des vorigen Geschäftsjahres 213 734,18 *M.*, zusammen 751 321,20 *M.*. Hiervon 5% dem Reservefonds mit 26 879,35 *M.*, dem Arbeiter-Unterstützungsfonds 5000 *M.*, Rücklage für laufende Abschlüsse, sowie für die durch die nächstjährige Düsseldorfer Anstellung entstehenden Lasten 150 000 *M.*, 7% Dividende = 252 000 *M.*, so daß nach Deckung der vertragsmäßigen Tantiemen und der Tantiemen des Aufsichtsrates für die ersten beiden Geschäftsjahre im Gesamtbetrage von 85 294,85 *M.* auf neue Rechnung 232 147 *M.* vorzutragen sein werden.

#### Königlich preussische Eisenhütten.

Den amtlichen Nachrichten von dem Betriebe der unter der preussischen Berg-, Hütten- und Salinenverwaltung stehenden Staatswerke während des Etatsjahres 1900 entnehmen wir, daß das

##### Königliche Eisenhüttenwerk zu Gleiwitz

in dem genannten Zeitraum eine Roheisenerzeugung von 23 312 t (24 601 t im Vorjahr) hatte, der Betrieb der Gießerei 10 803 t (11 832 t) Eisengufs und 1264 t (1168 t) Stahlgufs ergab, wovon 9479 t (11 633 t) Eisengufs zum Preise von 177,65 *M.* (156,35 *M.*) und 1178 t (1087 t) Stahlgufs zum Preise von 360,09 *M.* (324,11 *M.*) verkauft wurden. Die Einnahme für Maschinenfabrikate, welche zum Preise von 624 *M.* (552 *M.*) f. d. Tonne verkauft wurden, betrug 757 610 *M.* (802 181 *M.*). Etwa 1/3 dieser Einnahme entfällt auf Lieferungen für staat-

liche Werke, während im Vorjahr etwa die Hälfte auf diese entfiel. In der Koksanlage des Werks wurden 24 586 t (26 936 t) Koks erzeugt, wovon 24 482 t im eigenen Betriebe Verwendung fanden. Die Belegschaft des Werkes zählte 1108 (1065) Mann. Der Uberschuß betrug 173 781 *M.* (300 437 *M.*), blieb also hinter dem vorjährigen um 126 656 *M.* zurück.

##### Der Betrieb der

##### Eisenhütte zu Malapane

litt unter steigendem Wettbewerb und Mangel an Aufträgen. Die Hütte erzeugte 841 (845) t Eisengufswaren und 688 (833) t Flußeisen, während die Maschinenfabrik des Werkes eine Erzeugung von 993 t (896 t) aufzuweisen hatte. Die Belegschaft betrug 298 (308) Mann; der Uberschuß belief sich auf 10 976 *M.*, während im Vorjahr ein Zuschuß von 92 786 *M.* erforderlich war.

##### Auf den im Harz belegenen

##### staatlichen Eisenhütten Rothehütte,

##### Lerbacher Hütte und Sollingerhütte

wurden im Berichtsjahre 1759 t (1643 t) Roheisen und 9061 t (3539 t) Gufswaren erzeugt. Der erzielte Uberschuß betrug bei Rothehütte 18 914 *M.* (16 062 *M.*), während bei Lerbacherhütte ein Zuschuß von 3368 *M.* (im Vorjahre 44 485 *M.* Uberschuß) und bei Sollingerhütte ein Zuschuß von 20 286 *M.* (im Vorjahre 24 148 *M.* Uberschuß) erfordert wurde.

Die Gesamt-Uberschüsse der Königlich preussischen Hütten stellten sich auf 1706 308,30 *M.*, diejenigen der Bergwerke auf 42 036 016 *M.*, der Salzwärke auf 2 155 696 *M.*, der Badeanstalten auf 71 244 *M.*, so daß sich das Gesamtresultat der staatlichen Werke auf 45 969 265 *M.* belief.

#### Maschinenbau-Actiengesellschaft „Union“ in Essen.

Die eingetretene heftige Wirthschaftskrisis hat auch diesem Werke für das Geschäftsjahr 1900/1901 ein wenig erfreuliches Ergebnis gebracht. Die durch den plötzlichen Umschwung der Conjunction hervorgerufenen Verluste an Beständen und Abschüssen, die zeitweise schwache Beschäftigung einzelner Betriebe, das Wachsen der Generalnkosten, besonders der Zinsen infolge langsameren Eingangs der Zahlungen, dann auch die besonderen Ausgaben für die Beschaffung einer Anleihe, haben einen ungünstigen Abschluß bewirkt. Der Rückschlag der Conjunction war stärker, als bei Anstellung der vorjährigen Bilanz erwartet wurde. Die Eisengießerei lieferte 2262 t Gufswaren ab, an Waaren der Maschinenbau-Abtheilung wurden versandt 2651 t, der Versand der Brückenbau-Abtheilung betrug 3517 t. Für Neuanschaffungen (Vervollständigung der Neubauten, einige neue Maschinen und Werkzeuge) und für Herstellung neuer Modelle betrugen die Ausgaben 62 869,06 *M.*, ferner für Instandhaltung und Erneuerung der vorhandenen Werksanlagen 13 167,15 *M.*. Die Abschreibungen betrugen 95 536,21 *M.*. Es verbleiben noch 20 044,21 *M.* zum Vortrage auf neue Rechnung. Mit Ausnahme der Gießerei ist das Werk gegenwärtig in allen Betrieben noch ziemlich gut beschäftigt, allerdings nur theilweise zu einermäßigen lohnenden Preisen.

#### Maschinenbau-Actiengesellschaft, vormals Starke & Hoffmann in Hirschberg i. Schl.

Das Ergebnis des Jahres 1900/1901 ist für das Werk ein recht ungünstiges, trotzdem es gelungen war, die Summe der facturirten Waaren auf 1 375 604,50 *M.* gegen 1 070 922,51 *M.* im Vorjahre zu bringen. Infolge dieses erhöhten Umsatzes hatte die Direction sich zu

der Hoffnung berechtigt geglaubt, daß trotz der schlechten Conjunctur noch ein leidlicher Abschluß zu gewärtigen sein dürfte. Dem entgegen hat die Aufstellung der Bilanz nicht nur keinen Gewinn, sondern sogar einen Verlust ergeben. Dieser Verlust wird im Bericht der Hauptsache nach auf den jähen und beträchtlichen Sturz aller Materialpreise zurückgeführt, welcher die Verkaufspreise, soweit solche nicht schon vorher gedrückt waren, sofort mit herabzog.

Die Abschreibungen erreichen die Höhe von 51 297,01  $\mathcal{M}$ . Es ergibt sich ein Verlust von 91 909,81  $\mathcal{M}$ .

#### **Maschinenfabrik und Mühlenbauanstalt G. Luther, Actiengesellschaft in Braunschweig.**

Mit den folgenden Darlegungen wird der Bericht für 1900/1901 eröffnet:

Die Berichtsperiode gleicht im Verlauf und Ergebnisse ihren Vorgängerinnen in keiner Weise. Die Bilanz, sowie die Gewinn- und Verlust-Rechnung lassen erkennen, daß wir bedauerlicherweise nicht in der Lage sind, aus den Betriebs-Ergebnissen des vergangenen Jahres Ueberschüsse zur Verfügung zu stellen, vielmehr zu dem Antrage uns genöthigt sehen, den entstandenen Verlust aus den vorhandenen Reserven Deckung finden zu lassen. Der Jahres-Brutto-Ueberschuß beträgt abzüglich aller Unkosten 100 495,80  $\mathcal{M}$ . — Nach Abzug sämtlicher Abschreibungen und Rückstellungen ergibt sich darnach ein Gesamt-Netto-Verlust von 154 659,48  $\mathcal{M}$ . — Wird dieser Betrag von den Reserven in Abzug gebracht, so verbleiben noch 49 994,74  $\mathcal{M}$  der Specialreserve. — Die am Schlusse unseres letzten Jahresberichts ausgesprochene Erwartung, daß für das Geschäftsjahr 1900/1901 ein Mangel an Beschäftigung wohl nicht zu besorgen sein werde, ist nicht in Erfüllung gegangen. Die Abschwächung des Begehrs, welche wir schon im November 1900 constatiren mußten, hat noch zugenommen; von den rhemals erwähnten in Behandlung gewesenem größeren Projecten ist kaum eins und das andere zur Verwirklichung gekommen. Der allgemeine Mangel an Aufträgen zeigte ein überaus heftiges und rücksichtsloses Wettbewerbsstreben, wie kann zuvor dagewesen; das beständige Weichen aller Preise für Fabricate unserer Betriebe, die Nothwendigkeit von Concessionen in den verschiedensten Richtungen waren naturgemäße Folgen. Wenn Aufträge sonach nur in unzureichendem Maße trotz schwerer Mühe zu erlangen waren, so wurde die Möglichkeit gewinnbringender Geschäfte außerdem noch stark beschränkt und zum Theil selbst vernichtet durch das fortdauernde Mißverhältnis zwischen Verkaufs- und Gestehmingswerthen. Die von dem Braunschweiger und dem Darnstädter Werke facturirten Lieferungen betragen 3 862 928  $\mathcal{M}$  gegen 5 439 253  $\mathcal{M}$  im Vorjahre, oder etwa 20 % weniger.

#### **Nienburger Eisengießerei und Maschinenfabrik in Nienburg a. d. Saale.**

Unter dem bei Beginn des Geschäftsjahres 1900/1901 plötzlich eingetretenen jähen Umschwung auf dem gesamten Eisenmarkte und der von diesem Zeitpunkt an beständig rückläufigen Conjunctur hatte, wie alle übrigen Werke, auch dieses Werk zu leiden. Hierzu kommt noch der durch den rapiden Rückgang der Bauthätigkeit veranlaßte besondere Niedergang der gesamten keramischen (Ziegel- und Cement-) Industrie, welche Hauptabnehmerin der Fabricate ist. — Trotzdem hat das Unternehmen mit Nutzen gearbeitet und war den Verlusten nicht so ausgesetzt wie andere, welche sich häufig genöthigt sahen, unter den Selbstkosten zu verkaufen. Es lag dies, bemerkt

der Bericht, im wesentlichen einerseits an dem alten guten Ruf der Specialfabricate des Werkes, andererseits an den vorsichtig getroffenen Dispositionen, welche Zurückhaltung bei Rohmaterialabschlüssen und äußerster Sparsamkeit im Betriebe zeigten, wodurch es concurrentenfähig blieb. Der erzielte Fabricationsnutzen von 151 403,43  $\mathcal{M}$  ist bei dem der allgemeinen Lage entsprechend geringeren Umsätze verhältnißmäßig etwas günstiger als im Vorjahre. Die gewöhnlichen Abschreibungen sind mit 32 551,40  $\mathcal{M}$ , und zwar zu den bisher üblichen Procentätzen, vorgenommen. Nach diesen Abstrichen und Rücklagen und nachdem bei Einsetzung der Inventurwerthe (speciell für Eisen, Koks und Rohgussfabricate) der gegenwärtigen Industrielage weitgehend Rechnung getragen wurde, ergibt sich ein Reingewinn von 14 485,93  $\mathcal{M}$ . Der Aufsichtsrath schlägt Folgendes vor: Für den gesetzlichten Reservofonds 5 % = 724,30  $\mathcal{M}$ , für statutarische Tantieme an den Vorstand 455,89  $\mathcal{M}$ , für 2 % Dividende auf die 602 000  $\mathcal{M}$  Vorzugsactien Lit. A 12 040  $\mathcal{M}$ , so daß auf neue Rechnung restliche 1 225,74  $\mathcal{M}$  vorzutragen wären.

#### **Waggonfabrik Actiengesellschaft, vorm. P. Herbrand & Co. zu Köln-Ehrenfeld.**

Obwohl der Umsatz der Gesellschaft im vergangenen Geschäftsjahr annähernd dieselbe Ziffer erreicht hat, wie im Vorjahre, so ist das Endergebnis doch infolge der rückgängigen Conjunctur und der allgemeinen ungünstigen Verhältnisse erheblich hinter demjenigen des Jahres 1899/1900 zurückgeblieben. Die Fabrication lieferte insgesamt 1556 Fahrzeuge verschiedener Art im Betrage von 5 726 840,47  $\mathcal{M}$ , sowie sonstige Arbeiten von 102 281,87  $\mathcal{M}$ , also im ganzen 5 829 122,34  $\mathcal{M}$  gegen 5 890 462,85  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Der erzielte Bruttogewinn beziffert sich nach Abzug aller Geschäftskosten und nachdem reichliche Abschreibungen auf die Inventur gemacht sind, auf 258 166,13  $\mathcal{M}$ , die Abschreibungen auf das Immoibil. Maschinen u. s. w. sind mit 100 394,81  $\mathcal{M}$  vorgesehen, so daß als Reingewinn 157 771,32  $\mathcal{M}$ , zuzüglich des Vortrages aus 1899/1900 19 098,23  $\mathcal{M}$ , insgesamt 176 869,55  $\mathcal{M}$  zur Verfügung stehen, deren Verwendung in folgender Weise empfohlen wird: 4 % Vordividende = 120 000  $\mathcal{M}$ , 10 % Tantiemen des Aufsichtsraths = 3 777,13  $\mathcal{M}$ , 1 % weitere Dividende = 30 000  $\mathcal{M}$ , Vortrag pro 1901/1902 23 092,42  $\mathcal{M}$ .

#### **Wissener Bergwerke und Hütten, Brückhöf bel Wissen an der Sieg.**

Die Einleitung des Berichts des Vorstandes lautet: „Das Geschäftsjahr 1900/1901 war für uns ein ertragsreiches. Der in demselben erzielte Rohgewinn beträgt 1 570 563,35  $\mathcal{M}$  und gestattet nach vorgenommenen reichlichen Abschreibungen, außer der Vertheilung einer Dividende von 15 % noch einen ansehnlichen, durch die Rücksicht auf die niedergehende Conjunctur begründeten Vortrag in das neue Rechnungsjahr hinüber zu nehmen. Wie bereits in dem letzten Geschäftsbericht mitgetheilt, haben wir seit dem Frühjahr 1900 unsere diesjährige Roheisenproduction auf Grund unserer damaligen Leistungsfähigkeit zu lohnenden Preisen verkauft. Der wider Erwarten in der ersten Hälfte des Berichtsjahres eingetretene Niedergang der Conjunctur hat einen derartigen Rohmaterialverbrauch in allen Rohmaterialien und Fabricaten herbeigeführt, daß es einem sehr großen Theil unserer Abnehmer unmöglich geworden ist, die abgeschlossenen Roheisenmengen innerhalb der vereinbarten Zeit abzunehmen, und stehen wir daher auch nicht an, denselben durch Verlängerung der Lieferfristen so weit wie nur irgend angängig entgegenzukommen. Das hat allerdings zur Folge, daß die vollständige Abwicklung



unserer pro 1901 gethätigten Verkäufe sich weit in das II. Semester des laufenden Geschäftsjahres erstrecken wird. Die projectirten Neuanlagen auf Grube Petersbach und Alfredhütte sind im abgelaufenen Geschäftsjahre kräftig voran geschritten und inzwischen auf Alfredhütte vollendet. Der dort errichtete neue Hochofen befindet sich seit dem 8. September 1901 in Betrieb und liefert heute schon durchaus befriedigende Resultate. Wir besitzen nunmehr 5 betriebsfähige Hochofen, die wir angesichts der eingetretenen Verschlechterung der Marktlage selbstverständlich nicht sämtlich im Feuer belassen konnten, und haben wir zunächst die beiden kleineren Ofen der Althütte auf Betrieb gesetzt, beabsichtigen auch mit den 3 übrigen Ofen für die Folge nicht mehr Roheisen zu produciren, als wir abzusetzen vermögen. Wie sich der Markt weiter gestalten wird, darüber läßt sich zur Zeit ein zuverlässiges Urtheil nicht abgeben; allem Anschein nach werden wir für die nächste Zukunft mit einer nur mäßigen Beschäftigung zu rechnen haben. Trotzdem glauben wir aber auf Grund der noch gebuchten Anträge auch für das begonnene Geschäftsjahr ein zufriedenstellendes Ertragnis in Aussicht nehmen zu dürfen, da wir am 1. Juli 1901 noch über einen Auftragsbestand von 51 700 t verfügten. Unsere Vorräthe betrugen zu derselben Zeit 2688 t und sind seitdem um etwa 1000 t gestiegen. Die Gesamtproduction an Roheisen betrug 93 475,7 t.

Der Rohgewinn beträgt 1 570 563,35  $\text{fl.}$ , hiervon ab für Abschreibungen 523 555,81  $\text{fl.}$ , für den Hochofenenergiefonds 100 000  $\text{fl.}$ , so daß ein Reingewinn von 947 007,54  $\text{fl.}$  verbleibt. Hiervon sind in Abzug zu bringen: 10 % an den Reservefonds = 94 700,75  $\text{fl.}$  für statuten- und vertragsmäßige Gewinntheile 122 011,14  $\text{fl.}$ , bleiben 730 295,65  $\text{fl.}$ . Dieser Summe treten noch hinzu 16 287,52  $\text{fl.}$  als Gewinnsaldo vom 30. Juni 1900. Ans dem sich ergebenden Gewinn von 746 583,17  $\text{fl.}$  soll eine Dividende von 15 % mit 570 000  $\text{fl.}$  vertheilt und der Restbetrag von 176 583,17  $\text{fl.}$  soll auf neue Rechnung vorgetragen werden.

### Zur Eisencartellfrage in Oesterreich-Ungarn

wird uns mitgetheilt:

„Infolge der starken Concentration der Eisenproduction bei einigen wenigen Actiengesellschaften ist das Schicksal der Eisenindustrie vielleicht mehr als in anderen Ländern von Erwägungen finanzieller, namentlich börsentechnischer Natur abhängig. Man ersieht dies am besten aus der Behandlung der Cartellfrage, welche seit mehr als einem Jahre in der Discussion steht und eigentlich noch immer zu keinem definitiven Abschlusse gelangt ist. Die Cartellverhältnisse in Oesterreich-Ungarn waren, was die gesammte Eisenindustrie betrifft, auch bisher schon ziemlich complicirt. Es bestand ein spezifisch österreichisches und spezifisch ungarisches Cartell (für Commerzeisen), welche beiden sich zum österreichisch-ungarischen Cartell zusammengeschlossen hatten. Das Wesen dieses Cartells bestand darin, daß beide Cartelle sich gegenseitig den Export eines bestimmten Contingentes in die betreffende Reichshälfte zugestanden und sich gleichzeitig verpflichteten, ohne Zustimmung des anderen Theiles keine neuen Productionserweiterungen bzw. Erwerbungen vorzunehmen. In Ungarn stand nun die Hernadthaler Gesellschaft außerhalb des Cartells, und gegen dieses Unternehmen wurde ein so heftiger Concurrenzkampf geführt, daß die vollständige Vernichtung der Gesellschaft nahe bevorstand. Im letzten Augenblicke zog es jedoch die Rima Murányer Gesellschaft — der leitende Factor im ungarischen Cartell — vor, im Einvernehmen mit der hiesigen Bankengruppe des Wiener Bankvereins die Hernadthaler Gesellschaft und zugleich die Werke des Grafen An-

drassy in Ungarn, sowie die Union-Eisen- und Blech-Gesellschaft zu erwerben, zu welchem Zwecke eine starke Vergrößerung des Actienkapitals der Rima Murányer Gesellschaft notwendig war. Infolge des damaligen Eintrittes krisenhafter Erscheinungen an der Wiener Börse wurde es dem Bankverein unmöglich gemacht, den großen Stock von Rima Murányer Actien zu realisiren, welche daher das Portefeuille der Bank sehr stark belasteten. Die Erwerbung der Hernadthaler Werke hatte auch noch die weitere Folge, daß seitens des österreichischen Cartells hieraus eine Vertragsverletzung construiert wurde, aus welchem Grunde im September v. J. die formelle Auflösung des österreichisch-ungarischen Cartells ausgesprochen wurde. In Ungarn selbst wurden hierdurch chaotische Verhältnisse geschaffen, da man einerseits der österreichischen Eisenindustrie im eigenen Lande, sowie in Cisleithanien Concurrenz machen wollte, und andererseits die einzelnen Werke eine Vergrößerung ihrer Absatzquanten anstreben, um bei einer Neuordnung der Verhältnisse mit größeren Contingentsforderungen herantreten zu können. Das österreichische Cartell blieb jedoch weiter bestehen, und verlor erst mit dem 1. Januar 1902 seine formelle Gültigkeit, nachdem die Verhandlungen wegen Erneuerung des Gesamtcartelles zu keinem Resultate geführt hatten. Die Ursachen der bisherigen Ergebnislosigkeit liegen in zwei Momenten. Zum großen Theile dürfte die Nähe der Verhandlungen behufs Erneuerung der Handelsverträge es den leitenden Männern als nicht opportun erscheinen lassen, den Kampf um die Erhaltung der bisherigen Eisenzölle mit einer consolidirten Industrie zu insbesondere im österreichischen Parlamente so stark vertreten sind, hätten hier zu sichere Angriffspunkte gefunden. Jetzt allerdings, nachdem die Entwürfe des autonomen Zolltarifs schon ziemlich fertiggestellt sind und eine Ermäßigung der Eisenzölle von keiner ernst zu nehmenden Seite gefordert wurde, entfällt dieser Grund so sehr, als Ungarn sich ganz entschieden für die Beibehaltung der Eisenzölle ausgesprochen hat. Der zweite Grund, welcher bisher ein neuerliches Zustandekommen verhindert hat, steht jedoch vorerst noch aufrecht. Die Ungarn, welche durch die Aufnahme der Hernadthaler Werke eine Vergrößerung der Productionsfähigkeit durchgeführt haben, die sie jedoch im eigenen Lande nicht betheiligen können, verlangen eine Erhöhung des Exportcontingentes nach Oesterreich, welche die österreichische Cartellleitung in dem verlangten Ausmaße absolut nicht zugestehen will. In den bezüglich Verhandlungen hat sich die Differenz bis auf 2500 t jährlich vermindert, und so ist wohl zu erwarten, daß hier binnen Kurzem ein Mittelweg gefunden werden dürfte. In Oesterreich selbst ist, trotzdem seit 1. Januar kein Cartell besteht, doch eigentlich kein cartelloser Zustand eingetreten, da sich die fünf maßgebenden Werke und zwar: die Alpine Montan-, Prager Eisen-Industrie-, Böhmische Montan-Gesellschaft, die Witkowitz und die Werke des Erzherzogs Friedrich in Teschen in einer Convention verpflichtet haben, das bisherige Absatzgebiet gegenseitig zu respectiren, und bei Erneuerung des Cartells keine Erhöhung der Contingentsquoten zu verlangen. Dagegen machen sich jedoch bei einzelnen kleineren Werken Expansionsgelüste bemerkbar; dies ist in erster Linie bei der Krainischen Eisen-Industrie-Gesellschaft der Fall, welche im Vorjahre ihr Actienkapital erhöht hat, und der man auch eine Erhöhung der Quote um 1500 t zugestehen will, womit sich diese Gesellschaft jedoch nicht zufrieden giebt. Man sprach auch davon, daß das Röhrenwalzwerk Albert Hahn in Oderberg eine größere Quote verlangt, doch wurde diese Version von zuständiger Seite als unrichtig erklärt. Man sollte nun annehmen, daß bei diesem Stande der Dinge ein principiell Bedenken gegen das Zustandekommen des

Cartells nicht vorwaltet, und die Wiener Börse hat auch durch die andern günstigen Meldungen der Finanzpresse die Wahrscheinlichkeit des Cartellabschlusses in den Kursen der Montanwerthe in ausgiebiger Weise escomptirt. Erst in der letzten Zeit haben sich die Chancen des neuerlichen Zusammenschlusses wieder ungünstiger gestaltet, da man eine Verständigung sowohl mit Ungarn, als auch mit den dissentirenden kleinen österreichischen Werken als schwieriger hinstellt, als allgemein angenommen wurde. Man wird jedoch kaum in der Annahme fehlgehen, daß es sich auch jetzt um die Verfolgung von Börseninteressen handelt, und daß in dem Momente, wo es das Coursinteresse der leitenden Finanzkreise erfordert, die Differenzen, welche, wie gezeigt, durchaus keine organischen sind, beseitigt sein, und der so schwer geschädigten österreichischen Eisenindustrie der Friede wiedergegeben werden wird.\*

#### Zusammenlegung englischer Eisenwerke.

Aus einem vom 18. Januar d. J. datirten Rundschreiben der Panzerplatten-Firma Vickers, Sons & Maxim, River Don Works bei Sheffield, geht hervor, daß seitens dieser Werke mit der Firma William Beardmore & Comp. in Parkhead Forge bei Glasgow und dem diesem Werk angeschlossenen Werften Napiers Yard in Govan und Dalminir Shipyard in Dumbartonshire eine Vereinigung in der Weise vorgeschlagen wird, daß erstgenannte Gesellschaft gegen Ausgabe von 362 500 (event. 400 000) Antheilscheinen die Hälfte des Actien-Kapitals von William Beardmore & Comp. erwirbt; außerdem werden Albert

Vickers und Leutnant Dawson in den Aufsichtsrath von William Beardmore & Comp., dagegen William Beardmore bei Vickers, Sons & Maxim in die Verwaltung eintreten.

#### United States Steel Corporation.

Nach einem in „Iron Age“ vom 9. Januar mitgetheilten officiellen Ausweis betrug der Reingewinn der in obiger Corporation vereinigten Gesellschaften in den ersten 9 Monaten ihres Bestehens

	\$
April . . . . .	7 856 744
Mai . . . . .	9 612 349
Juni . . . . .	9 394 747
Juli . . . . .	9 540 151
August . . . . .	9 810 880
September . . . . .	9 272 812
October . . . . .	12 205 774
November . . . . .	9 795 841
December (schätzungsweise) . . . . .	7 750 000
Insgesamt also	84 778 298

davon sollen zu Abschreibungen, Tilgungen sowie Verbesserungen 11 958 994 \$ verwendet bzw. in Reserve gestellt, 11 400 000 \$ zur Zahlung der Obligationszinsen verbrannt, 26 752 854 \$ (5 1/4 %/o) als Dreivierteljahrsdividende auf die Vorzugsactien und 15 227 812 \$ (3 %/o) als Dreivierteljahrsdividende auf die Stammactien ausgeschüttet werden, so daß für Mehrdividende und Neubauten noch 19 414 497 \$ verfügbar werden.

Der ausgeschüttete Gewinn entspricht einer Jahresdividende von 7 % für die Vorzugsactien und 4 % für die Stammactien.

## Vereins-Nachrichten.

### Nordwestliche Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller.

Das „Centralblatt für das Deutsche Reich“, herausgegeben im Reichsamt des Innern, Nr. 45 vom 25. October 1901, enthält auf Seite 393 folgende Bekanntmachung:

„Der Bundesrath hat in seiner Sitzung vom 9. October d. J. beschlossen, Roheisen als Ballast-ausrüstung für Seeschiffe den in dem Verzeichniß I, Anlage A1,\* zum Schiffbau-Regulativ vom 6. Juli 1889 (»Centralblatt« 1889 S. 431) aufgeführten Gegenständen gleichzustellen.“

Der vorstehende Beschluß des Bundesraths hatte in den Kreisen der Roheisenindustrie insofern Befürchtung erregt, als man die Möglichkeit einer unberechtigten zollfreien Einfuhr von Roheisen nicht für ausgeschlossen erachtete. Infolgedessen hat der Unterzeichnete an zuständiger Stelle die Angelegenheit besprochen und dort festgestellt, daß diese Befürchtungen nicht zutreffend sind; denn das als Ballastausrüstung dienende Roheisen soll auf dem Schiffsboden derart fest eingebaut sein, daß es auf und über dem Schiffs-kiel dicht verpackt und verklebt und nach oben durch eine fest verfertigte Dielanlage, nach vorn und hinten aber durch feste, starke Schotten abgedichtet wird. — Da die Erlaubniß, Roheisen als Ballast zu verwenden, an die vorstehende Maßregel geknüpft ist, so erscheinen Zollhintergehungen ausgeschlossen. Dr. Beumer.

\* Das Verzeichniß I Anlage A1 enthält diejenigen metallenen Bestandtheile und Inventariestücke von Seeschiffen, für welche Zollfreiheit gewährt wird.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Auszug aus dem Protokoll

#### Über die Vorstandssitzung vom 11. Januar 1902 in Düsseldorf, Städtische Tonhalle.

Anwesend die Herren: C. Lueg (Vorsitzender), Brauns, Asthöwer, Elbers, Blafs, Daelen, Haarmann, Helmholtz, Kintzle, Krabler, Lürmann, Massenez, Springorn, Weyland, Schrödtter und Vogel.

Entschuldigt die Herren: Dr. Beumer, Bueck, Klein, Macco, Niedt, Metz, Servaes und Tnl.

Die Tagesordnung lautete:

1. Festsetzung von Tag und Tagesordnung der im Jahre 1902 stattfindenden Hauptversammlungen;
2. Bericht über die Arbeiten der Commission für Feuerschutzmittel bei Eisenconstruktionen;
3. Neuauflage des Normalprofilbüchs;
4. Betheiligung des Vereins an der Düsseldorfer Ausstellung;
5. Neuauflage der „Gemeinschaftlichen Darstellung des Eisenhüttenwesens“;
6. Anfrage des Kaiserlichen Patentamts wegen eines Gutachtens i. S. Waarenzeichen;
7. Antrag der oberösterreichischen Walzwerke auf Ergänzung der Lieferungs-Bedingungen;
8. Bestimmungen über Herausgabe des eisenhüttenmännischen Jahrbüchs;
9. Pensionskasse für die Beamten des Vereins;
10. Sonst etwa vorliegende Angelegenheiten.

Verhandelt wurde wie folgt:

Vor Eintritt in die Tagesordnung erinnert der Herr Vorsitzende daran, daß seit der letzten Zusammenkunft des Vorstandes der Kassensführer des Vereins, Herr E. Elbers, zum Königlichem Commerzienrath ernannt worden sei; der Vorstand habe, so führte er weiter aus, an dieser Ernennung freudigen Antheil genommen. Da außerdem aber auch Herr Elbers auf eine 40jährige Thätigkeit beim Verein bezw. dessen Vorläufer, dem Technischen Verein für Eisenhüttenwesen, zuerst als Schriftführer und später als Kassensführer, zurückblicken könne, und der Verein Hrn. Elbers für seine rastlose Mühenanwendung bei Verwaltung dieses Amtes zu größtem Dank verpflichtet sei, so habe es der Vorstand für angezeigt gehalten, ihm den Dank in besonderer Form auszudrücken. Im Auftrage des Vorstandes überreicht er den Gefeierten ein größeres Oelbild von Maler A. Montan, einen Schmied in seiner Thätigkeit darstellend. Hr. Commerzienrath Elbers dankte in bewegten Worten.

Zu Punkt 1 beschließt sodann der Vorstand, die nächste Hauptversammlung des Vereins am 16. Februar ds. Js., Vormittags 12<sup>1/2</sup> Uhr, in der Städtischen Tonhalle zu Düsseldorf abzuhalten. Auf die Tagesordnung werden neben geschäftlichen Mittheilungen, Vorstandswahl und Abrechnung noch folgende Punkte gesetzt:

1. Das deutsch-französisch-luxemburgische Minettevorkommen nach den neueren Aufschlüssen; Bergassessor Dr. Kohlmann, Straßburg i. E.;
2. Die Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre; Geheimer Baurath H. Ehrhardt, Düsseldorf;
3. Interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärungen; Ingenieur B. Osann, Engers.

Anßerdem wird eine gemeinsame Besichtigung des Geländes der Düsseldorfer Ausstellung vor Beginn der Sitzung in Aussicht genommen.

Was die Sommer-Versammlung betrifft, so soll dieselbe am 6. Juli ebenfalls in Düsseldorf abgehalten werden.

Zu Punkt 2 berichtet der Geschäftsführer über den Fortgang der Arbeiten in der Commission. Der Ausschuss, welcher von den drei großen technischen Vereinen eingesetzt ist, hat inzwischen mehrfach getagt und das Programm in großen Zügen festgelegt, seine ausführliche Ausarbeitung einem Ausschuss überwiesen, der unter Führung von Hrn. Professor Krohn-Sterkrade steht. Für die Ausarbeitung der in Aussicht genommenen Schrift ist auch schon eine Persönlichkeit gefunden, mit welcher Verhandlungen im Gange sind.

Zu Punkt 3. Das Normalprofilbuch wird im Laufe des Jahres vergriffen sein; der erste Theil wird insofern eine Abänderung erfahren, als das spezifische Gewicht in den Berechnungstabellen geändert werden soll; bezüglich des 2. Theils „Schiffbauprofile“ sind Verhandlungen mit den Schiffswerften im Gange.

Zu Punkt 4. Geschäftsführer bringt einen von der Ausstellungsleitung eingegangenen Antrag vom 8. December v. J. zur Kenntniss; Versammlung glaubt in Hinblick auf die starke Bethheiligung einzelner Werke, von einer Sondervertretung des Vereins auf der Ausstellung Abstand nehmen zu sollen, und lehnt daher den Antrag ab.

Zu Punkt 5. Die 4. Auflage der „Gemeinfachen Darstellung des Eisenhüttenwesens“ ist bis auf wenige Hundert Exemplare erschöpft. Versammlung erklärt sich mit einer Neuaufgabe einverstanden, in welcher der technische Theil unverändert bestehen bleiben kann und nur der wirtschaftliche Theil umgearbeitet werden, insbesondere auch die Werksverzeichnisse noch erweitert werden sollen.

Zu Punkt 6. Geschäftsführer wird beauftragt, die gestellten Fragen zu beantworten.

Zu Punkt 7. Hr. Elbers, als Vorsitzender der betreffenden Unterabtheilung des Klassificationsausschusses, hat die Angelegenheit geprüft und bekräftigt die Aufnahme in der nächsten Auflage der „Vorschriften für Lieferung von Eisen und Stahl“. Versammlung beschließt in diesem Sinne.

Zu Punkt 8. Das Jahrbuch ist im Satz fertiggestellt und hat in dem Kreise, welchem es bisher zugänglich gemacht worden ist, allseitige Zustimmung gefunden. Versammlung beschließt im Hinblick auf den größeren Umfang, den es erhalten hat, den Preis für Mitglieder auf 4 M. und für den Buchhandel auf 10 M. pro Exemplar festzusetzen; die Auflage soll 3000 Exemplare betragen. Ferner soll den Mitgliedern eine diesbezügliche Anzeige mit der Einladung zur Hauptversammlung zugeschickt werden, auch sollen möglichst schon am 16. Februar d. J. Exemplare in der Hauptversammlung vorliegen.

Zu Punkt 9. Versammlung beschließt, nach Aufgäbe der vorhandenen Geldmittel seinen Beamten thunlichst Zuwendungen zu gewähren, ohne sich zu diesen rechtlich zu verpflichten,

1. im Falle der Dienstunfähigkeit ein lebenslängliches Ruhegehalt,
2. im Falle des Todes: a) für die hinterlassene Wittve ein Wittengehalt für die Dauer ihres Wittwenstandes, b) für die hinterlassenen Kinder eine Erziehungsbefähigung,

und setzt diesbezügliche Bestimmungen fest. Ferner beschließt Versammlung, zur Ausführung dieser Beschlüsse einen besonderen Fonds von 50 000 M. zu bilden; derselbe soll in Obligationen der Rheinprovinz angelegt und der Landesbank zur Verwaltung überwiesen werden.

Zu Punkt 10. Vorstand nimmt Kenntniss von der Antwort des Herrn Ministers der öffentlichen Arbeiten auf eine Eingabe der aus Hochofenschlacke Portlandement herstellenden Fabriken und bestimmt ferner, daß die Erhöhung der Beiträge der ausländischen Mitglieder in Uebereinstimmung mit dem früher gefassten Beschlusse mit dem 1. Januar 1903 in Kraft treten soll.

E. Schröder.

#### Für die Vereinsbibliothek

sind folgende Bücherspenden eingegangen:

Vom „Verein für die bergbanlichen Interessen im Oberbergamtsbezirk Dortmund“, Essen (Rahr):

Mellin, Rückblick auf das Bergwesen der Pariser Weltausstellung 1900.

Von Hrn. Professor Dr. H. Schumacher:

Die städtische Handelshochschule in Köln. Zweite Auflage.

Vonder „Allgemeinen Elektrizitäts-Gesellschaft“, Berlin:

Der Aufbau und die planmäßige Herstellung der Drehstrom-Dynamomaschinen.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniss.

Gruber, Karl, Ingenieur der Benrather Maschinenfabrik, Benrather bei Düsseldorf.

Hans, W. A., Kaiserl. Rath, Fabrikbesitzer, Wien IV/1, Schleifmühlgasse 1.

von Keyserlingk, A., Baron, Bergwerksdirector, Berlin W., Magdeburgerstrasse 301.

Kleine, Anton, Fabrikbesitzer, Sorgau i. Schl.

Kraussel, Trachenberg i. Schl.

Lürmann, Otto, Mitglied des Aufsichtsraths der Friedenshütte, Hayningen, Antwerpen, Rue Everyd 25.

Lundgrén, Alfred, Director der Eisenwerke „Gesellschaft Stahl“, Talmosero und Salmis, Talmosero, Rußland.

*Onufrowicz, Adam*, Director des Lysswa Stahl- und Blechwalzwerkes, Lysswa; Perm-Eisenbahn (Ural).  
*Piedboeuf, Jean*, Lüttich, Rne Montagne St. Walburge 79.  
*Rothberg, Dr. M. K.*, Lebanon Pa.  
*Rothack, C.*, kaufmännischer Director der Firma P. Stühlen, Kalk bei Köln, Kaiserstr. 871.  
*Schilling, Wilhelm*, Hofendirector der Burbacher Hütte, Burbach bei Saarbrücken.  
*Sosinka, Georg*, Director des Blechwalzwerkes Wolf, Netter & Jacobi, Straßburg i. Els., Rheinlust.  
*Souheur, L.*, Bergassessor, Clausthal, Harz.  
*Toldt, Friedr.*, Ingenieur, Graz, Brockmannsgasse 18.  
*Toepfer, Emil A.*, Ingenieur, Wien IX/2, Alserstr. 48, Thür 16.  
*Ullner, Richard*, i. F. Wm. H. Müller & Co., Rotterdam.  
*Unckenbult, Ludw.*, Ingenieur, Dortmund, Auf dem Berg 15.  
*Vietor, Dr. phil. A.*, technischer Anwalt, Wiesbaden, Elisabethenstr. 2.  
*von Waldthausen, August jun.*, Düsseldorf, Goltsteinstraße.  
*Waldthausen, Heinrich*, Commerzienrath, Essen.  
*Weinberg, Johannes*, Fabrikdirector, Leipzig, Humboldtstraße 311.  
*Wellenbeck, Emil*, Bonn, Simrockstr. 23.  
*Wember, Gustav*, Director, Siegen.  
*Werckmeister, C.*, Ingenieur, i. F. Bartlett, Hayward & Co., Baltimore Md., U. N. S.

#### Nene Mitglieder:

*Dziuk, C.*, Hochofenbetriebsleiter der Act.-Ges. der Sosnowicer Röhrenwalzwerke und Eisenwerke, Zawiercie, Russ.-Polen.  
*Eertsbusch, Carl*, Düsseldorf, Wagnerstraße 16.

*Hattoeski, St.*, Ingenieur der Hochofen der Sociéte, Metallurgique Dnieprovienné, Zaparoje-Kamenskoié, Gouvern. Ekaterinoslaw, Rußl.  
*Janssen, F.*, dipl. Ingenieur, Berlin NW 7, Dorotheenstraße 43.  
*Koppers, Heinrich*, Civilingenieur, Essen-Rüttenscheid, Elisenstraße 7.  
*Kühnl, Franz*, Betriebsleiter des Stahlwerks des Gräflich Erwein von Nostitzschen Eisenwerks, Rothau, Böhmen.  
*Quester, Karl*, Fabrikbesitzer, Köln-Sülz, Berrenrathstraße 282.  
*Polack, F.*, Director der Stanz- und Preßwerks-Act.-Ges., Brackwede.  
*Reichhardt, Oberingenieur* der Union Electricitäts-Gesellschaft, Kattowitz, O.-S.  
*Rosenberg, Dr. Georg*, Berlin W, Potsdamerstr. 138.  
*Schanze, Franz*, Ingenieur im Preßbau der Firma Thyssen & Co., Mülheim-Ruhr.  
*Schrader, Ingenieur* des Hörder Vereins, Abth. Eisenwerk, Hörde.  
*Schreiber, Max*, Chemiker der Rheinischen Stahlwerke, Meiderich bei Ruhrort, Südstraße 186.  
*Seyfert, Leop.*, Director des Kupferhammers Th. Martin, Koslow bei Gleiwitz.  
*Sporleder, C.*, Betriebsführer der Dillinger Hüttenwerke, Abth. Blechschweißerei und Kumpelbau, Dillingen-Saar.  
*Wolff, Constantin*, Director, Berlin C, Neue Grünstr. 26.  
*Wolters, G.*, Ingenieur, Procurist der Firma F. J. Collin, Dortmund.

#### Verstorbene:

*Duesberg*, Bergassessor, Rüttenscheid bei Essen.  
*Hueck, Hermann*, Düsseldorf.  
*Jacoby, Carl*, Ingenieur, Bonn.

## Verein deutscher Eisenhüttenleute.

Die nächste

# Hauptversammlung

findet statt am

Sonntag den 16. Februar 1902, Nachm. 12<sup>1</sup>/<sub>2</sub> Uhr,

in der

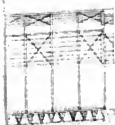
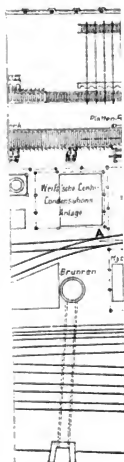
Städtischen Tonhalle zu Düsseldorf.

### Tagesordnung:

- I. Geschäftliche Mittheilungen; Neuwahlen zum Vorstände; Abrechnung.
- II. Das deutsch-französisch-luxemburgische Minettevorkommen nach den neueren Aufschlüssen. Vortrag von Hrn. Kaiserl. Bergassessor Dr. Kohlmann-Straßburg.
- III. Ueber Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre. Vortrag von Hrn. Geh. Baurath Ehrhardt-Düsseldorf.
- IV. Ueber interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärungen. Vortrag von Hrn. Hütteningenieur B. Osann-Engers.



368200



A-A-A-A

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
**24 Mark**  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
**40 Pf.**  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und

Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

**Nr. 4.**

**15. Februar 1902.**

**22. Jahrgang.**

### Zur Lage der Kettenfabrication in Deutschland.

In der letzten Hauptversammlung der Schiffbautechnischen Gesellschaft sprach Hr. Ingenieur Rosenstiel von der Hamburg-Amerika-Linie im Anschluss an einen Vortrag des Hrn. Professor von Halle\* über die Gründe, aus welchen es der deutschen Ketten-Industrie bisher nicht gelungen sei, den Bedarf an Ketten und Ankern der großen Rhedereien zu decken. Der erstgenannte Redner erblickte die Gründe darin, daß die Lieferung von Ankerketten Vertrauenssache sei; Ankerketten seien ein so wichtiger Bestandtheil der Schiffsausrüstung, daß die Kapitäne unbedingtes Vertrauen zu diesen Inventarstücken haben müßten und daß man dem deutschen Fabricat dies Vertrauen nicht entgegenbringen könne, da dasselbe nicht, wie in England, in öffentlichen, vom Fabrikbetriebe unabhängigen Prüfungshäusern geprüft werde.

Bevor wir auf diese Ausführungen näher eingehen, müssen wir feststellen, daß die deutsche Ketten-Industrie ein durchaus erstklassiges Fabricat herstellt, welches den besten englischen Marken mindestens gleichkommt, wenn nicht überlegen ist. Es wird dies auch durch die Thatsache bewiesen, daß die sämtlichen Anker und Ketten für die Kaiserliche Marine in Deutschland hergestellt werden und sich tadellos bewährt haben. Sie gelangen in den Prüfungsanstalten der Kaiserlichen Werften zu Kiel, Wilhelmshaven und Danzig zur Abnahme, so daß diese also unabhängig vom Fabrikbetriebe stattfindet, in der

Weise, wie sie Hr. Rosenstiel auch für die Ketten der Handelsflotte zu haben wünscht. Die Abnahme auf den Kaiserlichen Werften ist eine ungemein scharfe und dürfte an Strenge der von genanntem Herrn so sehr gelobten Abnahme im Lloyd-Proving-House zu Netherton nicht nachstehen.

Wenn nun die deutsche Ketten-Industrie in der Lage ist, die Ansprüche der Kaiserlichen Marine zu erfüllen, so dürfte es wohl nicht anzuzweifeln sein, daß sie auch die Handelsflotte mit Ketten von bester Qualität und weitgehendster Sicherheit versorgen kann. Wir betonen dies besonders, um in weiteren Kreisen nicht die Meinung aufkommen zu lassen, daß die in Deutschland hergestellten Ketten etwa minderwerthiger seien, als die englischen. Wenn nun gewünscht wird, daß die deutschen Fabricanten die für die Handelsflotte zu liefernden Ketten, gleich wie dies in England geschieht, in öffentlichen, vom Fabrikbetriebe unabhängigen Prüfungshäusern prüfen lassen möchten und weiter geglaubt wird, daß durch Erfüllung dieser Forderung der deutschen Ketten-Industrie erhebliche Aufträge seitens der großen Rhedereien zugeführt würden und daß dann dieser Industriezweig einen großen Aufschwung nehmen werde, so sind u. W. die deutschen Fabricanten gern bereit, den Wünschen der großen Rhedereien entgegenzukommen und Ketten und Anker für die Handelsflotte in öffentlichen Prüfungshäusern prüfen zu lassen, wenn dadurch für die Industrie Vortheile erzielt werden. Es muß aber hierbei festgestellt werden, daß bei dem gegenwärtigen Zustand in Deutschland es nicht möglich ist, solche Prüfungshäuser zu errichten und einiger-

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 23 S. 1328. — Ausführlicher Bericht findet sich im Jahrbuch der Schiffbautechnischen Gesellschaft für 1901.

maßen zu beschäftigen. Werfen wir unseren Blick auf die englischen Verhältnisse, die zum Vergleich herangezogen worden sind, so sehen wir, daß England in Ketten einen Weltmarkt besitzt und dieser durch das englische Gesetz dadurch unterstützt wird, daß dasselbe bestimmt, daß unter englischer Flagge fahrende Schiffe nur in englischen öffentlichen Prüfungsanstalten geprüfte Anker und Ketten an Bord haben dürfen. Durch dieses Gesetz ist die ausländische Fabrication von dem so sehr aufnahmefähigen englischen Kettenmarkte ausgeschlossen. Dazn kommt, daß die englischen Fabricanten bei dem großen ihnen zur Verfügung stehenden Arbeitsquantum in der Lage sind, weitaus billiger als die deutschen Fabriken zu produciren.

Die Ketten für den Bau von Seeschiffen gehen in Deutschland zollfrei ein, und bei dem natürlichen Vorsprung, den die englische Fabrication von Ketten vor der deutschen hat, kommt es daher, daß der deutsche Fabricant selbst im eigenen Lande dem englischen Wettbewerb nur unter großen pecuniären Opfern die Spitze bieten kann. Wollten wir nun, ohne daß von der Regierung auch für deutsche Schiffe ein der oben genannten gesetzlichen Bestimmung für englische Schiffe entsprechender Prüfungszwang vorgeschrieben wird, zur Einrichtung von öffentlichen Prüfungsanstalten übergehen, so wäre die unvermeidliche Folge, daß wir dieselben nicht ausreichend beschäftigen könnten und daß die Prüfungskosten derart hoch würden, daß uns der Wettbewerb mit dem Anlande noch mehr als bisher erschwert wird. Es muß daher als unbedingt erforderlich bezeichnet werden, daß, bevor die Errichtung von öffentlichen Prüfungsanstalten erfolgt, auf Gesetzesweg die Bestimmung erlassen wird, daß alle unter deutscher Flagge fahrenden Schiffe in deutschen öffentlichen Prüfungsanstalten geprüfte Anker und Ketten führen müssen. Erfolgt dies, dann sind die englischen Fabricanten gezwungen, falls sie nach Deutschland liefern wollen, zu den Unkosten der Prüfungsanstalten beizutragen; bei dem Umfang unserer Rhederei ist den Anstalten ein ausreichendes Arbeitsquantum gesichert, und es können die Prüfungskosten auf ein Mindestmaß herabgedrückt werden. Der deutschen Ketten-Industrie wird aber dann unzweifelhaft ein weitaus größeres Arbeitsquantum zufallen, als bisher; sie wird in die Lage versetzt, durch größere Specialisirung des Betriebes mit geringeren Löhnen und Unkosten zu arbeiten, und an Werften und Rhedereien zu niedrigen Preisen liefern können.

Der Germanische Lloyd vertritt, wie aus einem von ihm an die Seeverfügungsgenossenschaft gerichteten Schreiben hervorgeht, ebenfalls die Ansicht, daß die Errichtung einer öffentlichen Prüfungsanstalt für Anker und Ketten im Interesse der deutschen Kettenfabrication wünschens-

werth ist. Die deutschen Ketteufabricanten hoffen daher in ihren Bestrebungen in Deutschland eine der englischen gleiche Prüfungsvorschrift herbeizuführen, und rückhaltlose Unterstützung bei den Rhedereien zu finden. Bislang wurden der deutschen Industrie fast keine Aufträge seitens der großen Rhedereien zugeführt; ob hierzu lediglich die Prüfungsart der Ketten beigetragen, mag dahingestellt bleiben. In den Kreisen der deutschen Fabricanten bezweifelt man dies, glaubt die Zurückhaltung vielmehr auf die Preisfrage zurückführen zu sollen. Es tritt hier noch ein weiterer nicht unwichtiger Umstand hinzu, der darin besteht, daß der deutschen Ketten-Industrie auch bei den, den Schiffsketten am nächsten stehenden Schleppketten für Schleppschiffahrt der Wettbewerb mit dem Anlande durch den unzureichenden Zollschatz, welchen gerade dieses Fabricat genießt, außerordentlich erschwert wird. Die Hoffnungen, welche auf die neue Zolltarifvorlage hinsichtlich einer Besserung der Lage durch Einführung eines mäßigen Schutzzolles auf die heute merkwürdigerweise auch frei eingehenden Schleppketten gesetzt worden waren, sind bisher leider nur zum geringen Theil in Erfüllung gegangen, indem in dem Entwurf ein Schutz von nur 3 *M* für je 100 kg vorgesehen ist gegen 6 *M*, wie er von den Fabricanten gewünscht wird und im Interesse der heimischen Industrie erforderlich wäre. Wie ungenügend der vorgesehene Schutzzoll ist, geht daraus hervor, daß zur Zeit allein aus Frankreich jährlich viele Hunderte von Tonnen 26 mm dicker Ketten für die Schleppschiffahrt auf dem Main, Neckar und der Elbe eingeführt werden; die Ketten werden in Frankreich in Gegenden hergestellt, wo die Ketten-Industrie seit alter Zeit als Hausindustrie heimisch ist. Die Leistungsfähigkeit der Arbeiter ist durch die vom Vater auf den Sohn und so weiter vererbte Arbeit und durch frühe Einstellung der Kinder anfs höchste entwickelt, so daß den Fabricanten daher ein gut geschulter und billig arbeitender Arbeiterstamm zur Verfügung steht, während ihnen Belastungen durch sociale Gesetzgebung fremd sind. Der französische Fabricant ist daher in der Lage, trotz doppelter Frachtkosten, die durch die Hin- und Rücksendung des Stabeisens und den Rücktransport der daraus gefertigten Ketten erwachsen, die für die Kettenschleppschiffahrt erforderlichen Ketten aus deutschem Eisen außerordentlich billig herzustellen. Er ist hierzu um so mehr in der Lage, als er ferner bei der Einfuhr des Eisens eine Bescheinigung erhält (*Titre acquit à Caution*), auf Grund welcher ihm bei der Ausfuhr der Ketten eine hohe Ausfuhrprämie gezahlt wird.

Die von den deutschen Kettenfabricanten für die Schleppschiffahrt gelieferten Ketten haben sich im Betriebe bestens bewährt, sie haben dem ausländischen Fabricat an Güte und Sauberkeit der Ausführung nicht nachgestanden und

es kann der ganze Bedarf an guten, von Hand geschmiedeten Ketten mit Leichtigkeit von deutschen Kettenfabriken hergestellt werden. Bei einem Zollschatze von nur 3  $\mathcal{M}$  für 100 kg wird die deutsche Ketten-Industrie nicht in der Lage sein, sich gegen den unter den geschilderten Verhältnissen arbeitenden ausländischen Wettbewerb erfolgreich zu wehren. Der vorgesehene Zollsatz steht aber auch in keinem Verhältniss zu dem auf Stabeisen vorgesehenen Zoll. Stabeisen soll einen Zoll von 2,50  $\mathcal{M}$  pro 100 kg tragen, während die aus demselben hergestellten, fast dreimal so theueren Ketten mit nur 3  $\mathcal{M}$  belegt werden sollen. Wie mit den Zöllen für die Ketten der Kettenschleppschiffahrt, steht es übrigens auch mit den für die übrigen Ketten vorgesehenen Zoll-

sätzen, bei deren Bemessung in keiner Weise den berechtigten Wünschen der Fabricanten Rechnung getragen worden ist, so dass die in der neuen Zollvorlage vorgesehenen Zölle der deutschen Ketten-Industrie kaum etwas nützen werden.

Wir geben daher dem dringenden Wunsche Raum, dass durch Einführung des Prüfungszwanges für deutsche Schiffsketten in Deutschland und Errichtung der öffentlichen Prüfungsanstalten hierfür einerseits sowie durch Gewährung eines genügenden Zollschatzes andererseits die nöthigen Massnahmen getroffen werden, um einem Zweige der deutschen Industrie die Grundlage zu verschaffen, auf welcher er befähigt wird, mehr als bisher den Wettbewerb des Auslandes zu bekämpfen.

## Ueber Hohlkammwalzen mit innerem Angriff der Spindeln für Walzwerke.

Von R. M. Daelen, Düsseldorf.

Im Jahre 1896 habe ich über die Einrichtung der Kuppelspindeln mit kugelförmigen Köpfen und über die hohlen Kammwalzen für Walzwerke berichtet,\* welche — obgleich einfach und vorthellhaft für den Verbrauch — doch längere Zeit zu ihrer Einführung bedurft hat, als zu erwarten war. Die Ursache dieser Erscheinung liegt darin, dass ein wesentlicher Vortheil, die Verkürzung der Walzonstrasse, bei vorhandenen Anlagen nur dann zur Geltung kommt, wenn es sich um Verlängerung der Walzen handelt, wobei meistens eine Aenderung der Lagerung der Kammwalzen erforderlich ist, während bei Neubauten derartige Neuerungen gern vermieden werden, so lange sie die Probe im Betriebe noch nicht bestanden haben. Da indessen die vorliegende Neuerungen jetzt während mehrerer Jahre mit gutem Erfolge durchgeführt worden ist, n. a. an der Panzerblechwalze der Gewerkschaft Witkowitz (Mähren), an der grossen Universalstrasse in Kropfack (Ungarn) und dem Blechwalzwerk der Acierie du Donetz in Dronjkowka (Rußland) sowie an mehreren kleineren Walzwerken, so mögen die beifolgenden Abbildungen nach den Zeichnungen der Duisburger Maschinenbau-Act.-Ges., Duisburg nach meinen Angaben nochmals zur Erläuterung der Einrichtung vorgeführt werden.\*\*

In dem Blechwalzwerk in Dronjkowka treibt eine umsteuerbare Drillingsmaschine, nach Ehrhardt & Schner von der Societe Conillet in

\* Siehe „Stahl und Eisen“ 1896 Nr. 7.

\*\* Die Duisburger Maschinenbau-A.-G. hat vor kurzem auch das Blechwalzen-Trio des Rendsburger Stahl- und Walzwerks mit dieser Einrichtung ausgeführt, worüber in nächster Zeit ausführlicher berichtet werden wird.

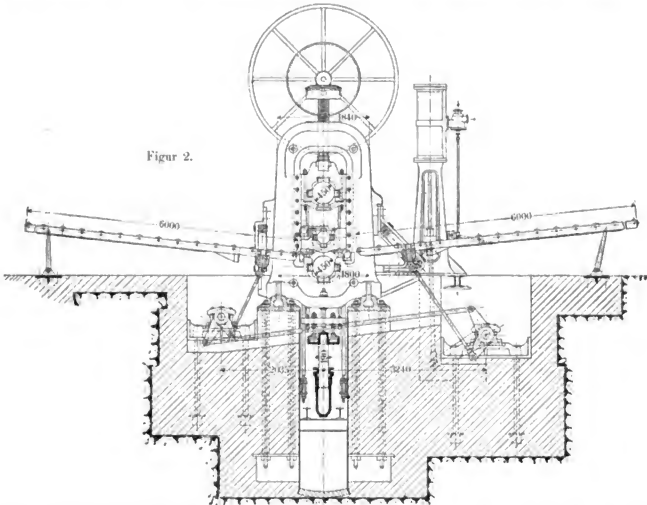
Belgien geliefert, auf einer Seite das in Figur 1 und 2 dargestellte Lanthische Trio mit unmittelbarem Antrieb bei 80 Umdrehungen i. d. Minute, während auf der anderen für das Grobblech-Duo (Figur 3, 4 und 5) eine Uebersetzung von 2 : 3 eingeschaltet ist. Die erstere Einrichtung ergibt infolge der grossen Geschwindigkeit von 80 bis 100 Umdrehungen i. d. Minute eine Leistung bis zu 70 t in der Schicht und letztere ist mit den grössten, bis jetzt vorkommenden Abmessungen ausgeführt, so dass auch Walzen von 4000 Ballenlänge und 1200 Durchmesser verwendet werden können. Die Anwendung der kugelförmigen Köpfe der Spindel in Verbindung mit den Druckwasser-Hebewerken für die Oberwalze und die Spindel gestattet eine so erhebliche Neigung der ersteren, dass die geringe Länge auch noch bei einem grösseren Hube der Oberwalze genügt, weil der Angriff stets in der verticalen Mittelebene der Kugel liegt, also ein Schub in der Richtung der Achse nicht erfolgt. Bei geradlinigen Spindeln, auf welchen die Muffen soviel Spielraum haben, als der Neigung entspricht, erfolgt der Angriff unten und oben an den entgegengesetzten Enden des in der Muffe steckenden Stückes, also möglichst ungünstig für den Verschleiss und die Sicherheit gegen Bruch. Auch die Vermehrung der Zahl der Furchen der Spindeln und der Muffen von 3 bis 4 auf 6, sowie die secantiale Lage der Angriffsflächen hat sich gut bewährt, wie nicht anders zu erwarten war, weil die Grösse der letzteren dadurch erheblich vermehrt wird und sie weiter an den Umfang des Kreises verlegt werden.

Da somit alle in meinem ersten Berichte angegebenen Vortheile in vollem Masse ein-





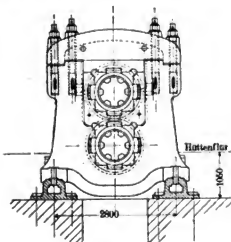
Figur 2.



eines Gerüsts für Kammwalzen besonders hervorzuheben, welche darin besteht, daß die beiden Ständer durch je eine bis auf die Mitte gehende Wand, zwei Bolzen und ein Schrumpfband derartig miteinander verbunden sind, daß sie ein geschlossenes Ganzes bilden und große

und in das Innere der Kammwalzen vertheilt wird. Auch die geschlossenen Ständerköpfe mit mittlerer Druckschraube haben sich gut bewährt, obgleich sie das Auswechseln der Walze nach der Seite bedingen, wofür die Lagertheile derartig eingerichtet sind, daß es nicht mehr Mühe macht als das Abheben der losen Deckel der älteren Einrichtung. Die hier beschriebene ist u. a. an dem Blockwalzwerk der Sandvikens Jernverks, A. B. Schweden ausgeführt und hat sich in 15-jährigem Betriebe vorzüglich bewährt.

Es ist bereits mehrfach angeregt worden, die sogenannten Schleppwalzen mehr zur Anwendung zu bringen, da dieselben doch bei Blechwalzwerken gut gehen und es sind auch Versuche bei Kaliberwalzen ausgeführt worden, nur eine Walze anzutreiben, indem die Endränder von gleichem Durchmesser mit starkem Druck aufeinander laufen, aber es ist alles aufgegeben worden, weil dabei übersehen worden ist, daß nur bei Feinblech eine Walze lose sein kann, weil dabei nur sehr geringe Abnahme stattfindet und das dünne Blech die Bewegung von der getriebenen auf die lose sofort überträgt. Bei großer Abnahme muß jede Walze ihren Theil von dem eintretenden Walzstücke abdrücken, wozu eigener Antrieb gehört und da diese Theile trotzdem nicht immer gleich sind und das Abdrücken in-

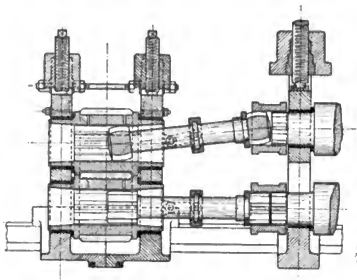


Figur 5.

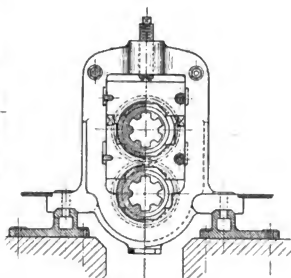
Stabilität besitzen, außerdem aber sich unten ein Becken bildet, in welchem das Schmierfett sich sammelt, so daß die untere Walze darin eintaucht und dasselbe stets über alle Zähne

folge des Spielraumes zwischen den Zähnen der Kammwalzen sowie den Spindeln und Muffen nicht gleichzeitig geschieht, so entstehen die Bremswirkungen und Stöße, welche auf alle diese Verbindungstheile so zerstörend wirken. Hieraus folgt, daß eine Schonung derselben nur durch möglichst gleichmäßige Vertheilung

zu erzielen; dem Fehlen dieser Vorrichtung ist zweifellos der oft unerklärbare Bruch von Kammwalzen und Verbindungstheilen zuzuschreiben. Auch selbst Schleppwalzen haben nicht immer den ruhigen Gang, welcher bei einseitigem Antriebe angenommen werden sollte, indem ein ruckweises Mitlaufen eintritt, wenn



Figur 6.



Figur 7.

des Druckes auf beide Arbeitswalzen und durch äußerster Beschränkung des Spielraumes zwischen den Verbindungsstücken erfolgen kann. Die erstere ist bei Grobblechwalzen schwierig zu erreichen, weil die Abnahme bei jedem Stich kleiner, der Block aber stets in gleicher Höhe vom Tisch auf die Unterwalze geführt wird, während derselbe von jedem Stich um die Hälfte des Niederganges der Oberwalze gehoben werden mußte, um auf beiden Seiten gleiche Abnahme

infolge von starkem Anpressen der Lager durch die Ständerschrauben die Zapfen vollkommen trocken in den Lagerschalen laufen, wogegen ein Futter von Weißmetall Abhilfe verschafft.

Bei Kaliberwalzen sind oft die ungleichen Druck- und Geschwindigkeitsverhältnisse nicht zu vermeiden und hat obige Betrachtung vornehmlich den Zweck, auf die unberechenbaren Kräfte hinzuweisen, welchen die Verbindungstheile der Walzwerke ausgesetzt sind.

## Die neue 950er Duo-Reversirstraße mit elektrisch fahrbaren Rollgängen

der Oberschlesischen Eisenbahn-Bedarfs-Actiengesellschaft  
in Friedenshütte bei Morgenroth.

(Hierzu Tafel III.)

Die Oberschlesische Eisenbahn-Bedarfs-Actiengesellschaft in Friedenshütte bei Morgenroth entschloß sich Anfangs des Jahres 1901 zum Bau eines 950er Duo-Reversirwalzwerks mit elektrisch fahrbaren Rollgängen und betraute mit der Ausführung desselben die Duisburger

Maschinenbau-Actiengesellschaft vormals Bechen & Keetman in Duisburg a. Rhein.

Die Straße selbst besteht aus drei Arbeitsgeräten mit Walzen von 950 mm Durchmesser bei 2600 mm Ballenlänge und einem Kammwalzengerüst mit Kammwalzen von 1150 mm

Durchmesser, welch letzteres direct an die daneben liegende 1100er Blockstraße angeknüpft ist, wie aus der Dispositions-Zeichnung (Tafel III) und den beigegebenen photographischen Nachbildungen (Abbildung 1 bis 5) hervorgeht.

Die Verbindung des Blockwalzwerkes mit dem Kammwalzengerüst geschieht durch eine 4135 mm lange Zwischenspindel, welche an ihrem dem Kammwalzengerüst zunächst liegenden Ende mit einer hydraulisch ausrückbaren

und an den fahrbaren Rollgang anschließenden festen Rollgang abgeben. Die beiden fahrbaren, vor und hinter der Walze liegenden Rolltische haben eine Länge von je 16,6 m und sind mit je 14 Rollen von 500 mm Durchmesser bei 1000 mm Länge ausgerüstet. Die Rahmen der Tische bestehen aus Stahlguß und sind mit seitlich angegossenen Bähnen versehen zur Aufnahme der Dynamos für das Verfahren der Tische und zur Bewegung der Transportrollen.

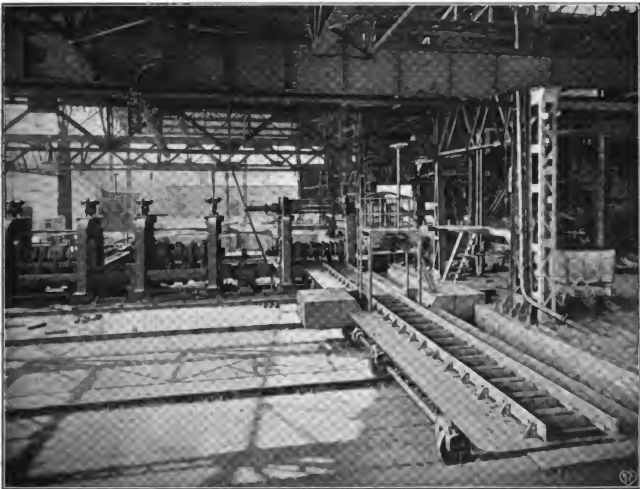


Abbildung 1.

Knüpfung versehen ist, so daß also die 950er Straße leicht und bequem angeschaltet werden kann. Das erste Arbeitagerüst ist mit einer hydraulischen Anstellvorrichtung versehen, während die Druckschrauben der beiden anderen Gerüste durch sogenannte Stellhebel bethätigt werden. Die Oberwalze des ersten Gerüsts ist in üblicher Weise hydraulisch abbalancirt. Die Eigenthümlichkeit dieser Straße besteht in erster Linie darin, daß anstatt festliegender Rollgänge fahrbare, elektrisch angetriebene Rolltische zur Verwendung gekommen sind, welche das Walzgut von einem zum andern Gerüst transportiren, und die fertig gewalzten Stücke beim letzten Gerüst an einen hinter demselben liegenden

Eine zwischen den Dynamos beider Tische angebrachte Stenerbühne trägt die beiden Anlasser, so daß der Steuermann, von diesen Bähnen alles übersehend, leicht und bequem von einem Gerüst zum andern fahren kann und an jedem Gerüst die Walzarbeit besorgt. Zum Betriebe der Dynamos stand Drehstrom von 500 Volt Spannung zur Verfügung. Der festliegende Rollgang, welcher 41,1 m lang ist, wird ebenfalls elektrisch angetrieben, gleich den am anderen Ende desselben liegenden vier Schleppern, welche die geschnittenen Profilleisen auf die seitlich liegenden Warmlager transportiren.

In diesem Transportrollgang liegt, 44,165 m von Mitte Walzenstraße entfernt, eine Pendel-

säge D. R.-P. Nr. 126 885. Die Eigenthümlichkeit dieser Pendelsäge besteht darin, daß der Motor direct auf dem das Sägeblatt tragenden Pendel sitzt und an der hin- und hergehenden Bewegung des Pendels theilnimmt. Die Construction ist hierbei gegenüber unseren älteren Ausführungen wesentlich vereinfacht, da die obere Achse an der Bewegung nicht mehr theilnimmt, sondern nur als Pendelträger und Distanceholzen dient. Die Wartung einer solchen

werden. Diese zerschnittenen Stücke werden von dem Chargirkrahn fortgeholt, nach Bedarf in den Ofen gebracht und angewärmt oder von dort direct auf den fahrbaren Rolltisch gegeben. Der Chargirkrahn hat eine Spannweite von 21,1 m. Das Oeffnen und Schließen der Blockzange sowie das Heben und Senken der letzteren wird hydranlich bewirkt. Zu diesem Zwecke befindet sich über dem Zangenausleger eine durch einen Elektromotor angetriebene Drei-

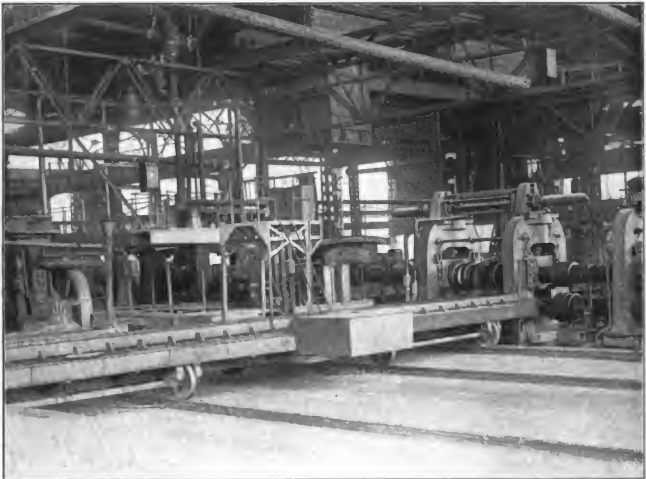


Abbildung 2.

Pendelsäge ist eine einfachere und die Oelersparnis im Betriebe eine bedeutend größere als bei anderen Constructionen.

Der Transport der auf der Blockstrasse vorgewalzten und auf der hydranlichen Scheere durchgeschnittenen Blöcke geschieht durch den vor der Strasse angeordneten Chargirkrahn von 3 Tonnen Tragkraft, welcher ebenfalls von der Duisburger Maschinenbau-Aktiengesellschaft mitgeliefert worden ist. Die Entfernung des Warmofens von Mitte Walzenstrasse beträgt etwa 31 m.

Das Blockwalzwerk, welches bereits vorhanden war, dient, wie vorher schon angedeutet, zum Vorwalzen der Blöcke, welche alsdann auf der dahinter liegenden Blockscheere zerschnitten

cylinderpumpe, welche automatisch in Thätigkeit gesetzt wird. Der Antrieb der übrigen Bewegungen, Drehen des Auslegers, Fahren der Katze des Krahns erfolgt durch je einen besonderen Motor in der bei Krahn nach dem Dreimotorensystem üblichen Weise.

Der an den vorhandenen Scheerenrollgang der Blockstrasse anschließende feste Rollgang von 36 m Länge ist ebenfalls von vorerwähnter Firma mitgeliefert worden. Derselbe dient zum Weitertransport der geschnittenen Halbfabricate und wird auch elektrisch betrieben; 4,375 m vom hintern Ende dieses Rollganges entfernt zweigt eine Blocktransportvorrichtung ab, welche eine Länge von etwa 43 m besitzt. Diese Trans-

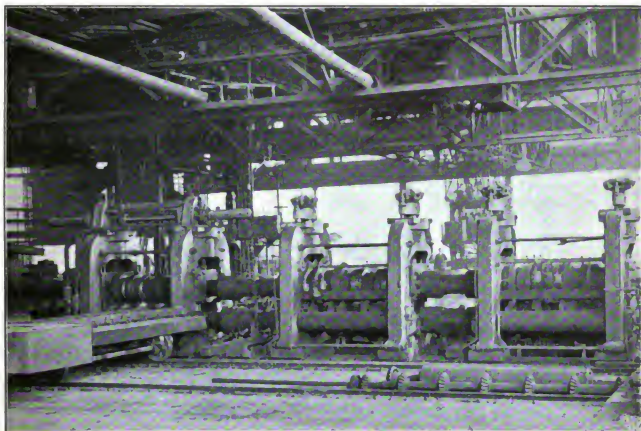


Abbildung 3.

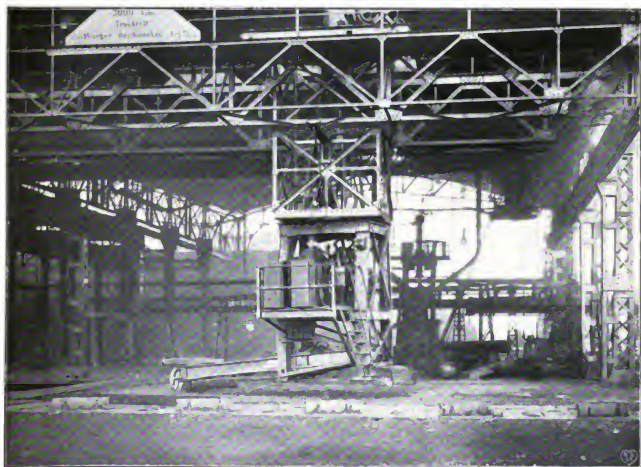


Abbildung 4.

portvorrichtung, eine Specialconstruction der Duisburger Maschinenbau-Actiengesellschaft und von dieser mitgeliefert, hat die Aufgabe, die fertig geschnittenen Halbfabricate vom Transportrollgang direct und selbstthätig aufzunehmen und nach den Abladestellen zu befördern. Die Glieder der Transportkette bestehen aus einzelnen Platten mit untergenieteten, eigenthümlich geformten Laschengliedern, welche über Ketten-

welche das ankommende Walzgut zwingt, selbstthätig auf die Transportkette zu laufen. Die Breite der Transportkette beträgt 300 mm. Zur näheren Erläuterung diene nachstehende Wiedergabe einer Photographie aus der Zeit, als die Transportvorrichtung in der Werkstatt fertig montirt war und Probe gelaufen hatte.

Es erübrigt noch zu erwähnen, daß diese Neuanlage in erster Linie bestimmt ist, die



Abbildung 5.

räder laufen. An verschiedenen Stellen der Kettenbahn sind sogenannte Abweicher angebracht, so daß das Walzgut während des Transportes an beliebigen Stellen in die seitwärts stehenden Wagen oder auf den Lagerplatz fallen kann. Angetrieben wird diese Transportvorrichtung durch einen Drehstrommotor und ein geeignetes Vorgelege mit Doppelschnecke. Dort, wo der Transportrollgang an die Transportvorrichtung anschließt, ist eine stellbare Weiche angebracht,

größten Trägerprofile und zwar bis 550 mm Höhe zu produciren und somit und durch ihre übrigen Einrichtungen in jeder Beziehung auf der Höhe der heutigen Walzwerktechnik steht. Zum Schlusse sei noch der Direction der Friedenshütte für die Bereitwilligkeit, mit der sie die Veröffentlichung der Anlage an dieser Stelle gestattet, bestens gedankt.

*Duisburger Maschinenbau-Actiengesellschaft  
vorm. Bechem & Keetman, Duisburg a. Rh.*



## Neuere amerikanische Gebläsemaschinen.

In Anbetracht der gewaltigen Fortschritte, die der amerikanische Hochofenbetrieb in den letzten Jahren gemacht hat, dürfte es nicht uninteressant sein, Einiges über den Bau und die Einrichtungen der angewandten Gebläsemaschinen zu erfahren.

Abbildung 1 stellt eine Verbund-Maschine dar, wie sie von der Edward P. Allis Company

4267 mm Durchmesser und wiegt ungefähr 100,000  $\mathcal{H}$  (50 t). Die Dampfzylinder sind mit Reynold-Corliss-Ventilen versehen. Die Einlaßventile der Windzylinder sind nach dem Patent Kennedy (Kolben-Ventile) eingerichtet, durch deren Anwendung die Construction des Windzylinders eine sehr einfache ist. Diese Ventile geben einen vollkommenen Ausgleich, sind ge-

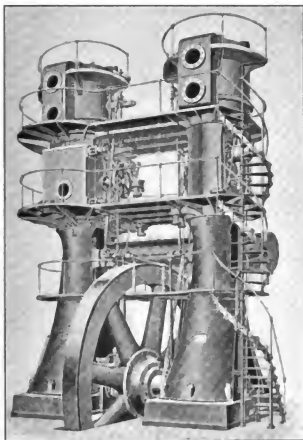


Abbildung 1.



Abbildung 2.

in Milwaukee, Wisc., als „Standard Blowing Engine“ gebaut wird. Die Dampfzylinder haben 1066 und 2032  $\times$  1524 mm und die Windzylinder 2210 und 2210  $\times$  1524 mm als Dimensionen; erstere sind kreuzweise, letztere direct über den Dampfzylindern angeordnet. Die Bettplatten sind aus massivem Guß hergestellt und oben bearbeitet, um die runden Rahmen zu tragen, und sie sind gleichzeitig mit den Lagern für die Schwungradachse versehen. Die Führungen für den Kreuzkopf sind zu gleicher Zeit gebohrt und bearbeitet worden. Die Verbindungsstücke hat man außerst stark gehalten, in Anbetracht des schweren Dienstes, den diese Maschinen leisten sollen. Das Schwungrad hat

räuschos und sicher im Betriebe. Die Auslaßventile sind nach Patent Reynold, in Form einer Tasse aus kaltgezogenem Stahl angefertigt. Sie schließen sich mechanisch, wenn der Kolben das Ende des Hubes erreicht, und öffnen sich ebenfalls automatisch an irgend einem Punkte im Hube des Kolbens, sobald die Pressung im Cylinder derjenigen in der Sammelleitung gleichkommt. Diese Art Maschinen sind im Betriebe bei folgenden Werken: National Steel Company, Carnegie Company, Jones & Laughlins Ltd., Oliver Snyder Comp., Aetna Standard Steel Comp. Fünf ähnliche Maschinen sind im vorigen Jahre für die Dominion Iron and Steel Company, Sydney C. B., gebaut worden. Die Dampfzylinder



hatten folgende Dimensionen: 1270 und 2438  $\times$  1524 mm, die Abmessungen der Windcylinder waren 2540 und 2540  $\times$  1524 mm.\* Ebenso erhielt die National Steel Company sechs dieser Maschinen in derselben GröÙe. Der Preis f. d. Maschine stellt sich auf 50 000  $\text{franco}$  Waggon Milwaukee Wisc.

Im Nachstehenden sind ferner die Abmessungen zweier Vertical-Compound-Maschinen angegeben, die von der Firma Wm. Tod & Comp., Youngstown-O. ausgeführt wurden. Die eine davon, für die Ohio Steel Company gebaut, hat folgende Dimensionen: Durchmesser des Hochdruckcylinders 1372 mm, des Niederdruckcylinders 2590 mm, des Windcylinders 2743 mm. Der Hub ist 1524 mm, Hochdruckdampfleitung 355 mm, Niederdruckleitung 762 mm. Der Flächenraum von zwei Einlaßventilen beträgt je 6838 qcm, derjenige von vier Auslaßventilen je 5161 qcm. Der Durchmesser der Ausgangswindleitung beträgt 914 mm, derjenige des Winderhitzers 1422 mm. In demselben sind 141 zweizöllige Rohre von je 6,095 m Länge angebracht. Das Schwungrad hat 7315 mm Durchmesser und ein Gewicht von ungefähr 50 t. Die Schwungradachse ist 711 mm stark und ruht in einem Lager von 1118 mm Länge. Der Kreuzkopfbolzen hat 406 mm Durchmesser und ist 412 mm lang, der Krummzapfen ist 457 mm stark und 381 mm lang. Die Kolbenstange des Dampfzylinders hat 203 mm und diejenige des Windcylinders 228 mm Durchmesser. Das Gewicht der Maschine beträgt 625 t, der von ihr erzeugte Druck 1,75 kg.

Die andere Maschine wurde für die Colorado Fuel and Iron Company gebaut; ihre Dimensionen sind denen der ersten ähnlich: Durchmesser des Hochdruckcylinders 1066 mm, des Niederdruckcylinders 2032 mm und des Windcylinders 2134 mm. Die Hochdruckdampfleitung hat 254 mm und die Niederdruckleitung 53 mm Durchmesser. Der Flächenraum von zwei 508 mm-Einlaßventilen beträgt 4057 qcm und derjenige von zwei 457 mm-Auslaßventilen 3290 qcm. Die Auslaßwindleitung hat 711 mm Durchmesser. Der Winderhitzer, in dem 64 Röhren von 44,4 mm Durchmesser und 5,625 m Länge angeordnet sind, hat einen Durchmesser von 1066 mm. Das Schwungrad hat, gleich dem der vorherbeschriebenen Maschine, 7,315 m Durchmesser und 50 t Gewicht. Die erzeugte Windpressung beträgt 1,76 kg.

Die in Abbildung 2 dargestellte Maschine wird als „Standard Vertical Blowing Engine“ von der Southwark Foundry and Machine Co. in Philadelphia gebaut. Sie ist ausgestattet mit je einem Dampf- und Windcylinder und vier unabhängigen Ventilen nach System Porter-Allen. Die Dampfzuströmung kann entweder mit der

Hand oder durch den Porter-Regulator reguliert werden. Im letzteren Falle wird dem Regulator ein weites Spiel gegeben, um eine gröÙere oder geringere Tourenzahl hervorbringen zu können. Wie aus der Abbildung zu ersehen, ist der Dampfzylinder zwischen den Rahmen angebracht, welcher, aus starkem Gußeisen hergestellt, von der Betplatte, auf der er ruht, bis zur unteren Seite des Gebläsecylinders reicht und gleichzeitig die Führungen für den Kreuzkopf enthält. Die Lager für die Schwungradachse sind in der Betplatte angebracht. An jeder Seite der erstenen



Abbildung 3.

befindet sich ein solches, und durch die Pleuelstangen wirken dieselben theils als Achsen mit. Die Kolbenstangen sowohl des Dampf- als auch des Windcylinders sind durch eine Art Balancier mit dem Kreuzkopf befestigt, dem es ermöglicht ist, auf diese Weise sich den verschiedenen Bewegungen anzupassen. Der Durchmesser des Windcylinders beträgt 2134 mm, derjenige des Dampfzylinders 1067 mm. Die Auslaßventile zu beiden Seiten des Windcylinders sind patentirte Gridiron- (Bratrost-) Ventile. Bei der Construction derselben wurde darauf gesehen, eine möglichst große Oeffnung bei geringer Schieberbewegung zu erzielen. Die Ventile führen sich gegen ihren Sitz in der Richtung der Windpressung und sind so angeordnet, daß sie bei der ersten Be-

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 2 Seite 60.

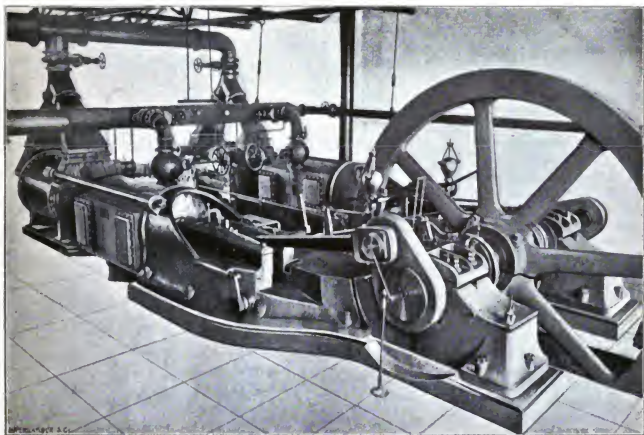


Abbildung 4.

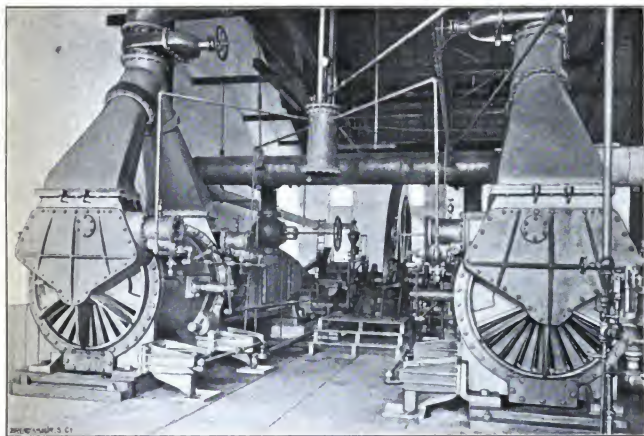


Abbildung 5.

wegung sich sofort ganz öffnen und sich so lange auf ihre Rückseite stützen, bis sie je durch den ein- oder ausströmenden Wind wieder in andere Lage gebracht werden. Zehn dieser Maschinen liefern den Wind für die Hochofen Nr. 5, 6, 7 und 8 der Süd-Chicago-Werke der Illinois Steel Company. — Abbild. 3 zeigt eine ähnliche Maschine wie die vorige, jedoch als Verbundmaschine gebaut, im Bauzustande. Eine derartige Maschine, deren Dampfcylinder 813 mm und 1524 mm und der Windcylinder 2032 mm Durchmesser bei 1219 mm Hub haben, ist in den Bessemerwerken zu Joliet, auch zur Illinois Steel Company gehörend, im Betriebe.

Abbildung 4 und 5 zeigen eine Horizontal-Gebläsemaschine, die, ebenfalls von der Southwark Foundry and Machine Co. gebaut, jetzt im Besitze der Cleveland Rolling Mill Co., Cleveland, O., ist. Als Zwillingsmaschine construiert, haben die Dampfcylinder 1118 mm und die Windcylinder 1524 mm Durchmesser bei 1524 mm Kolbenhub. Die Windcylinder sind direct hinter den Dampfcylindern angeordnet, und beide durch starke Verbindungsstangen befestigt. Wenn es angeht, werden diese Verbindungsstangen durch die Kappe der Hauptbetplatte geführt. Außer diesen ist eine andere Befestigung noch da-

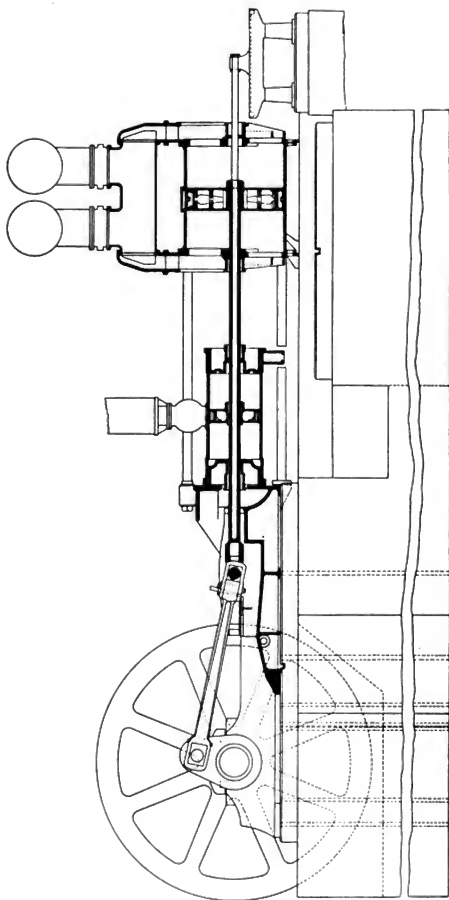


Abbildung 6.

durch gegeben, dafs man starke Sohlplatten, die unter den Windcylindern gelegen sind und sich an die Dampfcylinder anschliefsen, anbrachte.

Die Dampfcylinder sind mit vier voneinander unabhängigen Ventilen ausgestattet, zwei für

Kämme, dicht aufeinander gelegt, das Oeffnen und Schliefsen des Cylinders bewirken. Die Bewegung derselben ist genau dieselbe wie bei einer Haarschneidemaschine und aus Abbildung 5 zu ersehen. Die Cylinderdeckel haben längliche Schlitzte, die durch die Bewegung des hinteren Kammes geöffnet oder geschlossen werden können.

Die Bettplatte ist aus einem Stück, sehr schwer, und mit starken Rippen gegossen, trägt das Lager für die Schwungradachse und ruht ihrer ganzen Länge nach auf dem Fundament. Das Hauptlager ist ein viertheiliges und kann mittels starker Schrauben vor- und rückwärts bewegt werden. Die Maschinen sind so eingerichtet, dafs im Fall einer Betriebsstörung auf einer Seite diese ausgeschaltet werden und die andere nur allein betrieben

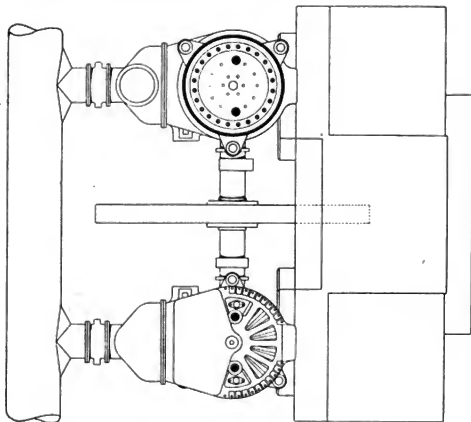


Abbildung 7.

den Dampf-Einlaß und zwei für den Auslaß. Der Einlaß-Schieber kann sowohl durch die Hand als auch durch den Regulator gehandhabt werden. Die Auslaß-Windventile sind dieselben wie die in Abbild. 2 beschriebenen. Die Einlaß-Ventile sind derartig eingerichtet, dafs zwei

werden kann. — Die Abbildungen 6 und 7 zeigen Schnitte und Ansicht einer Horizontal-Gebläse-Maschine der Lorain Steel Company, ebenfalls von der Southwark-Foundry Co., aber als Compound-Maschine gebaut.

Johnstown, Pa.

R. W. Hilgenstock.

## Ueber ein neues Pyrometer.

Von H. Wanner.

Unter allen Mitteln, die Temperatur glühender Massen zu schätzen, ist das älteste, aus der Farbe der Gluth nach der Erfahrung ihre Temperatur anzugeben. Wie oft und wie leicht dieses Mittel versagt und wie sehr es an dauernde Uebung gebunden ist, wird der Techniker am besten wissen, der versucht hat, sich in dieser Kunst auszubilden. Und doch liegt diesem einfachen Mittel ein wissenschaftlich zu ergründen-

des Gesetz, eine Beziehung zwischen Temperatur und der Art der ausgesendeten Lichtstrahlen zu Grunde. Jedermann weiß, dafs das weiße Licht durch ein Prisma in seine einzelnen Theile, Farben, zerlegt wird, die sich, abgesehen von der verschiedenen Empfindung, die das menschliche Auge davon erleidet, durch die Zahl der Schwingungen des Aethers oder durch ihre Wellenlänge unterscheiden. Ebenso bekannt ist, dafs

alle so entstandenen Farben, wieder zusammengefasst, weifs ergeben. Würde man nun, von dem rothen Ende des Spectrums anfangend, allmählich gewissermassen das Spectrum zusammenschiebend, alle Farben in das Auge kommen lassen, so würde ungefähr derselbe Eindruck entstehen, den ein glühender Körper mit fortwährend steigender Temperatur hervorruft. In der That erscheint ein solcher Körper zuerst tiefroth, dann heller, es tritt gelb hinzu, dann andere Farben, bis er zuletzt in heller Weifsgluth alle Farben des Spectrums aussendet. Diese Erscheinung, dafs bei steigender Temperatur eines Körpers die Stärke der Lichtstrahlen nach ihrer Reihenfolge im Spectrum von Roth nach Blau wächst, ist längst bekannt und vor einiger Zeit von Hrn. Hempel benutzt zur Construction eines, allerdings leider kaum branchbaren, Pyrometers. Das Gesetz aber, nach welchem diese erwähnte Aenderung der Stärke der Lichtstrahlen in den einzelnen Farben mit der Steigerung der Temperatur durch eine Gleichung verbunden ist, ist neuerdings durch Experimental-Untersuchungen, an denen Verfasser theilgenommen hat, aufgefunden worden und danach auch theoretisch abgeleitet. Es hätte keinen Zweck, an diesem Orte auf diese Untersuchungen näher einzugehen; Literaturangaben findet der Leser n. a. in der „Chemiker-Zeitung“ 1901, 25, Nr. 93. Nur das mag erwähnt werden, dafs meine Untersuchungen in genau derselben Weise durch die HH. Lummer und Pringsheim von der Technisch-Physikalischen Reichsanstalt wiederholt und bestätigt sind. Das Resultat ist kurz folgendes:

Beobachtet man, ohne sich um die Aenderungen der Farben eines in steigender Temperatur glühenden Körpers zu bekümmern, die Intensität einer bestimmten Farbe, also eines engen Theiles des Spectrums, so findet man, was schon bekannt, dafs mit steigender Temperatur auch die Stärke der ausgewählten Lichtstrahlen sehr erheblich wächst. Blendet man zum Beispiel an dem Spectrum, das ein glühender Körper, ein Ofen, erzeugt, alles Licht ab, bis auf den schmalen Theil, der der Fraunhoferschen Linie C entspricht, und setzt die Intensität dieses, bekanntlich rothen, Lichtes bei 1000 ° C. des Ofens gleich 1, so ist sie schon für 1200 ° das 10fache, für 1800 ° das 804fache, für 2000 ° das 2134fache.

Diese enorme Steigerung der Lichtintensität bewirkt, dafs schon geringe Temperaturänderungen, Zehntelgrade, merkbare und mefsbare Unterschiede der Strahlung hervorrufen, so dafs die Aenderung der Lichtintensität ein empfindliches Kriterium für Temperaturänderungen darstellt. Ist  $J$  die beobachtete Intensität der Strahlen,  $T$  die absolute Temperatur,  $\lambda$  die Wellenlänge des benutzten Spectraltheils,  $c_1$  und  $c_2$  zwei

Constanten, so lautet die Gleichung, nach welcher die Gröfsen miteinander verbunden sind,

$$J = \frac{c_1}{\lambda^5} \cdot e^{-\frac{c_2}{\lambda T}} \quad (\text{Wiensche Formel}),$$

mit einer wesentlichen Einschränkung, auf die weiter unten zurückgekommen wird. Es ist nun nicht möglich, Lichtintensitäten wissenschaftlich genau in einem bestimmten Mafse anzugeben, weil es kein solches giebt. Daher kann man nur zwei Intensitäten miteinander vergleichen. Ist etwa  $J_0$  dieses Vergleichsmafs und  $T_0$  die entsprechende absolute Temperatur, so gilt natürlich

$$J_0 = \frac{c_1}{\lambda^5} \cdot e^{-\frac{c_2}{\lambda T_0}} \quad \text{oder} \\ \frac{J}{J_0} = e^{-\frac{c_2}{\lambda} \left( \frac{1}{T} - \frac{1}{T_0} \right)}$$

Kennt man in dieser Gleichung  $J_0$  und  $T_0$ , d. h. die Normalen, nach denen gemessen wird, ferner  $J$ ,  $\lambda$  und  $c_2$ , so bleibt  $T$  allein unbekannt und kann berechnet werden. Hieran beruht ein neues, von mir construirtes Pyrometer.

Nun kommt eine Schwierigkeit, dafs nämlich das eben angeführte Gesetz eine wesentliche Einschränkung erleidet. Wenn man die Strahlung verschiedener Körper untersucht, so zeigt sich jede von jeder andern verschieden. Glühendes Platin sendet bei 800 °, verglichen mit Eisen derselben Temperatur, weniger intensive Strahlung aus, Eisen wiederum weniger als Kohle n. s. f. Noch auffälliger ist diese Erscheinung bei Flammen; ein Bunsenbrenner leuchtet fast gar nicht, eine Kerze ist an der hellsten Stelle noch durchsichtig, eine gewöhnliche Schwalbenschwanz-Gasflamme leuchtet, in der Längsrichtung betrachtet, wo sie etwa dieselbe leuchtende Fläche darstellt wie eine Kerze, heller als diese, obwohl die Temperatur wegen der gleichen Ursache annähernd dieselbe ist n. s. w. Vergleicht man die Strahlung eines festen glühenden Körpers mit der von glühenden Gasen, so zeigt sich bei jenen ein continuirliches Spectrum, d. h. alle Farben, bei diesen oft nur eine einzelne Farbe, wie bei der Natriumflamme. Wollte man aus der Stärke der Strahlung des der rothen Fraunhoferschen Linie C entsprechenden Lichtes die Temperatur der strahlenden Körper bestimmen, so käme man zu merkwürdigen und falschen Resultaten. Die Natriumflamme müfste die Temperatur 0 ergeben, weil sie kein rothes Licht aussendet; das blanke Platin ergäbe für das obige Beispiel eine Temperatur, die kleiner wäre als 800 °, Eisen annähernd die richtige, Kohle keinen nennenswerthen Unterschied. In Wirklichkeit gilt das angeführte Gesetz nur für sogenannte „absolut schwarze Körper“. Dieser theoretische Körper

wird in seinen Eigenschaften am meisten durch den Ruf erreicht, und daher der Name. Ein absolut schwarzer Körper absorbiert alles Licht, das auf ihn fällt, infolgedessen strahlt er auch Licht jeder Farbe oder Wellenlänge aus. Blankes Platin reflectirt viel Licht, absorbiert also wenig, ist also weit von dem schwarzen Körper entfernt, Eisen in Gluth reflectirt fast gar nicht, steht ihm also sehr nahe. Ein solcher theoretisch schwarzer Körper ist nach Kirchhoff ein allseitig durch wärmeundurchlässige und vollkommen spiegelnde Wände umgebener Hohlraum. An Stelle der spiegelnden Wände können auch solche treten, welche constant dieselbe Temperatur des Hohlraumes haben, so daß ebensoviel Wärme oder Strahlung, wie aus dem Ranne an die Wände gestrahlt wird, auch von diesen zurückstrahlt. Macht man eine kleine Oeffnung in die Wand, so wird dadurch die Strahlung nicht merkbar verändert, bleibt also kurz gesagt absolut schwarz. Hieraus ist leicht zu sehen, daß alle geschlossenen Oefen ohne weiteres den theoretischen Forderungen Genüge leisten. Denn erstens wird man an gewissen Gründen die Wände für Wärme- undurchlässig machen und damit zugleich die zweite Bedingung erfüllen, daß die Wandung dieselbe Temperatur hat, wie das Innere. Auch für fast sämtliche in der Industrie vorkommenden Fälle von glühenden festen und flüssigen Körpern kann man ohne weiteres die Richtigkeit des angeführten Gesetzes annehmen, weil, wenn überhaupt ein Unterschied in Bezug auf den schwarzen Körper besteht, dieser mit steigender Temperatur jedenfalls immer kleiner wird, so daß er in der Technik überhaupt vernachlässigt werden kann. Da Versuche hierüber nur für blankes Platin gemacht sind, so stehen genauere Zahlen nicht zur Verfügung. Bei blankem Platin ergibt sich für 1500° ein Unterschied von 130°, die äußerste Differenz, die überhaupt erhalten werden kann. Bei Eisen schätze ich diese Differenz bei 1000° C auf etwa 30°. Somit ist theoretisch die Berechtigung gegeben, aus der Stärke der Lichtstrahlung eines schmalen Spectralbezirks die Temperatur fester und flüssiger glühender Körper zu bestimmen. Mit Flammentemperaturen muß man vorsichtiger sein. Ist die Temperatur der von den Flammen umspülten Wände oder eines darin befindlichen festen Körpers derjenigen der Flammen gleich zu achten, so ergibt sich die Zulässigkeit der Methode von selbst. Sind aber nur glühende Gase vorhanden, vielfach durch Natrium gefärbt, so wird man nur dann richtige Temperaturen erhalten, wenn die Flamme für die bei der Messung benutzte Farbe der Lichtstrahlung undurchsichtig ist. Um ein Beispiel anzuführen, wird eine Bunsenflamme, mit Natrium gespeist, durch ein rothes Glas betrachtet durchsichtig sein, weil sie vollkommen

unsichtbar ist, keine rothen Strahlen aussendet. Convertergase sind für roth schon ziemlich undurchsichtig, namentlich wenn viele festen Theile darin verbrennen, allein die durch Beobachtung erhaltene Temperatur ist niedriger, als sie wohl in Wirklichkeit ist.

Nach dem Gesagten ist wohl die Wirkungsweise meines neuen Pyrometers ohne weiteres verständlich. In dem Apparate wird zunächst das Licht durch ein geradsichtiges Prisma zerlegt und dann alles Licht abgeblendet, bis auf den schmalen Theil, der der Fraunhoferschen Linie C entspricht, so daß beim Hindurchsehen die Gegenstände in rothem Lichte erscheinen. Um die Intensität der Lichtstrahlen zu bestimmen, dienen polarisierende Prismen, deren eines im Ocular angebracht ist und gedreht werden kann. Die Größe der Drehung, an einer Kreistheilung abgelesen, dient als Maß der Intensität und ergibt aus einer beigegebenen Tabelle die Temperatur. Da, wie oben gesagt, Lichtstärken nur durch Vergleich mit anderen Lichtstärken ausgedrückt werden können, so ist dafür gesorgt, daß die Strahlen einer kleinen elektrischen Lampe, die direct am Apparate befestigt ist, ebenfalls in den Apparat gesondert eintreten und als Vergleichsobject dienen können. Man sieht nun, durch den Apparat nach einem leuchtenden Gegenstand blickend, das kreisförmige rothe Gesichtsfeld in 2 Hälften getheilt, deren eine dunkler erscheint als die andere. Durch Drehen der Oculars gelingt es ohne Schwierigkeit, die beiden Gesichtsfeldhälften gleich hell zu machen. Damit ist die Messung vollendet, die Gradzahl wird am Kreise abgelesen und die Temperatur aus der Tabelle entnommen. Rechnungen u. s. w. sind nicht nöthig, sobald man nicht etwa einzelne Grade oder Zehntel bestimmen will.

Der ganze Apparat, dessen optische Theile der renommirten Firma Franz Schmidt & Haensch in Berlin entstammen, ist etwa 30 cm lang, wie ein Fernrohr gestaltet und leicht zu handhaben. Zehn Betriebe der vorn angebrachten kleinen elektrischen 6 Volt-Lampe sind drei transportable Accumulatoren nöthig, deren Strom durch eine lange biegsame Schnur zugeführt wird. Empfindliche Theile sind nicht vorhanden.

Es wird Jedem klar sein, daß die Glühlampe gewissermaßen die Normale ist, mit welcher die Temperaturen gemessen werden. Wie nun, wenn diese Normale sich änderte? In der That ändert sich die Strahlung der Lampe, sobald die Accumulatoren ein gewisses Maß der Spannung verlieren. Nun sind diese zunächst ziemlich groß, so daß die Betriebsdauer ziemlich groß ist; die Capacität ist 10 Ampèrestunden, der Stromverbrauch 0,8 Ampère. Folglich muß von Zeit zu Zeit, je nach Inanspruchnahme, die Lichtstärke controllirt werden. Zu dem Zwecke wird

durch ein beigegebenes Stativ Instrument und eine kleine Amylacotalampe in eine feste Stellung zu einander gebracht, der Index des Oculars auf eine bestimmte Marke gestellt und bei einer bestimmten Flammenhöhe beobachtet, ob nun die beiden Gesichtsfeldhälften noch gleich hell erscheinen. Ist das nicht mehr der Fall, so wird durch eine Schraube am Kopfe des Apparates die Glühlampe hin und her bewegt, bis wieder gleiche Helligkeit erreicht ist, und der Apparat ist wieder zum Gebrauche fertig.

Die Handhabung des Apparates kann jedem intelligenten Arbeiter anvertraut werden. Die Messungen sind ohne Schwierigkeit zu erlernen und ohne große Uebung ausführbar. Je größer diese, desto schneller natürlich die Manipulation. Durchschnittlich genügen ein paar Secunden. Die Genauigkeit der Messungen habe ich auf 1 % im allgemeinen veranschlagt. Hier folgen einige Zahlen, die bei vergleichenden Beobachtungen mit einem geachteten Le Chatelierschen Thermo-Element und dem Pyrometer erhalten wurden.  $\Delta$  bedeutet die Differenzen.

Th.-El.	Pyr.	$\Delta$
1269,8	1262	— 7,8
1297,3	1297	— 0,3
1415,1	1420	+ 4,9
1248,8	1240	— 8,8
1508,2	1509	+ 1,2
1249,8	1245	— 4,8
1205,3	1210	+ 4,7
1364,8	1357	— 7,8
1465,1	1461	— 3,9
1181,0	1184	+ 3,0

Natürlich müssen derartige vergleichende Versuche unter Berücksichtigung aller Umstände angestellt werden; vor allen Dingen ist darüber Gewissheit zu erlangen, ob auch die gemessene Strahlung durch die Temperatur des Thermo-Elements hervorgerufen wird. Uebrigens wird der Apparat auf Wunsch von der Technisch-Physikalischen Reichsanstalt geprüft und ein Prüfungsschein ausgestellt.

Was die Grenzen des Messungsbereichs anbetrifft, so ist die untere durch den starken Lichtverlust im Apparate auf etwa 900 ° C. herangedrückt, obwohl theoretisch alle Temperaturen meßbar sind, bei denen sichtbare Gluth vorhanden ist. Die obere Grenze ist willkürlich. Für die Industrie bestimmte Apparate werden so hergestellt, daß die obere Grenze etwa 2000 ° C. beträgt, so daß die am häufigsten vorkommenden Wärmegrade bequem gemessen werden können. Indessen werden auf Wunsch auch Instrumente hergestellt, die bis 4000 ° C. gehen; solche sind aber der vermehrten Justirungsarbeiten wegen bedeutend kostspieliger. Auch kann derselbe Apparat für die Messungsgrenzen etwa 900 bis 2000 ° und 1500 bis 4000 ° eingerichtet werden.

Die Verwendbarkeit des Apparates im Betriebe zu erproben, ist mir durch das lebenswürdige Entgegenkommen der Direction der Actiengesellschaft Pöcher Walzwerk ermöglicht. Leider mußte bei meinen ersten Messungen durch Kurzschluß der Accumulatoren während des Transportes ein erheblicher Fehler entstanden sein, ich erhielt für glühendes Eisen 1500 ° C., ein selbstverständlich unmöglicher Werth. Dann versuchte ich bei meinem zweiten Besuche in der Thomashütte die Temperatur der Convertergase während des Betriebes messend zu verfolgen. So erhielt ich folgende Beobachtungsreihe, die, wenn auch unvollständig, doch interessant genug sein wird.

1310	1331	1293*	1472	1231*	1310	1331
			1483	1472		1494

Bei den mit \* bezeichneten Temperaturen fand Schrottzusatz statt. Die aus der Zahlenreihe herausfallende Beobachtung 1483 wurde durch einen plötzlichen starken Schlackeauswurf verursacht. Man sieht zunächst, daß die Steigerung der Temperatur im Inneren des Converters auch durch die gemessenen Flammentemperaturen verfolgt werden kann; aber von einer Uebereinstimmung mit den wirklichen Temperaturen, vorausgesetzt, daß die Gase die Temperatur der Birne besitzen, kann nicht die Rede sein. Wer aufmerksam das oben über die Temperatur der Gase Gesagte gelesen hat, wird auch nicht überrascht sein. Etwa 3 Minuten nach Abstellung des Gebläses wurde die Schlacke abgessen; ihre Temperatur betrug 1700 °. Würde man während des Betriebes in den Converter unmittelbar hineinsehen können, so würde man sicher der wirklichen Temperatur entsprechende Zahlen erhalten. Die Ausarbeitung eines einflussreichen Verfahrens würde in berufener Hände gelegt werden müssen, als die moienigen es sind.

Bei Messungen am Hochofen in Gr.-Isede erhielt ich für abfließende Schlacke bei meinem ersten Besuche 1424 °, bei meinem zweiten 1372 °. Beim Beginn des Abstichs hatte das flüssige Eisen bei der ersten Messung 1384 °, bei der zweiten 1372 °, mit Schwankungen bis 1330 °. Während des Ablaufs in den Rinnen sank die Temperatur natürlich, in einer der prismatischen Gießformen wurden noch 1230 ° festgestellt, während das Eisen flüssig war. Als die Oberfläche erstarrte, schon zum Theil bedeckt von abgekühlteren dunkleren Theilen, wurden noch 1012 ° gemessen. Selbstverständlich sind alle diese Messungen nur als eine Probe des Apparates zu betrachten und machen auf Vollständigkeit und äußerste Genauigkeit keinen Anspruch.

Um noch einige andere Versuche zu erwähnen, erhielt ich durch Laboratoriumsmessungen für Zirkonplättchen im Sauerstoff-Gasgebläse 2090 °, für das elektrische Bogenlicht mit Dichtkohle

rund 3370 bis 3470 °, mit Retortenkohle 3560 bis 3610 °.

Die Vortheile des neuen Pyrometers\* sind augenfällig. Zunächst ist die Ausdehnung der Messungsgrenzen nach oben etwas ganz Neues, wobei zu bemerken ist, daß die Berechnung der Resultate nicht auf Extrapolation beruht, sondern auf einem theoretisch und experimentell bewiesenen Gesetze. Dann ist der große Vortheil bemerkenswerth, daß man aus beliebiger Entfernung, wenn nur das Gesichtsfeld genügend erleuchtet wird, die Messungen anstellen kann, mithin der Apparat durch die Gluth keine Zer-

störung erleidet. Auch kann der Apparat in jedem Moment benutzt werden und dabei in Secunden ein zuverlässiges Resultat ergeben. Er ist nicht an einen Ort gebunden, sondern kann leicht überallhin transportirt werden. Ausgedehnte erhitzte Flächen lassen sich schnell auf Gleichmäßigkeit der Erhitzung prüfen. Dabei ist er handlich und leicht, zuverlässig und genau. Hohe Ansprüche und große Uebung werden nicht verlangt; kurz, er ist ein Pyrometer, das dem jetzigen Stande der Wissenschaft vollkommen entspricht, und von dem ich hoffe, daß er der Industrie und Technik großen Nutzen bringen wird und Fragen lösen hilft, die jetzt noch im Dunkel liegen.

\* Zu beziehen durch Dr. R. Hase, Hannover.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Colorimetrische Methode zur Bestimmung des Schwefels im Roheisen.

Eine Reihe Schwefelbestimmungsmethoden beruhen auf der Entwicklung von Schwefelwasserstoff. Da nun Schwefelwasserstoff wesentlich ist für die Bildung von Methylenblau, welches wasserlöslich und sehr intensiv in Farbe ist, so hat W. G. Lindlay\* auf diese Reaction eine neue colorimetrische Methode für die Schwefelbestimmung begründet. Wird salzsaures Paraphenylendimethyldiamin durch Eisenchlorid bei Gegenwart von Schwefelwasserstoff oxydirt, so entsteht Methylenblau. Ist Diamin im Ueberschuß und genügend Ferriehlorid vorhanden, so ist die Färbung proportional dem Gehalte an Schwefelwasserstoff. Zum Aufbau eines Mol. Methylenblau ( $C_{16}H_{14}N_4S$ ) gehört 1 At. Schwefel, 2 Mol. Diamin ( $C_6H_4NH_2 \cdot N(CH_3)_2 \cdot 2HCl$ ) und 3 Mol.  $FeCl_3$ . Es genügt deshalb für die Reaction: 0,1 cc einer 2% Diaminlösung und 0,05 cc (1 Tropfen) einer 10% Ferriehloridlösung. Diese bringt man in ein Neflersches Rohr und setzt 1,5 cc verdünnte Schwefelsäure zu. Zur Prüfung stellt man sich eine Schwefelnatriumlösung her: 3,75 g Na<sub>2</sub>S, 9 H<sub>2</sub>O im Liter und verdünnt mit 9 Theilen Wasser; jedes cc = 0,00005 g Schwefel. Zur Ausführung der Probe behandelt man 5 g Eisen mit Salzsäure, fängt den Schwefelwasserstoff in Aetzatron auf, verdünnt auf 250 cc, nimmt 5 cc hiervon und versetzt diese in einem 50 cc fassenden Neflerschen Rohre mit 1,5 cc verdünnter Schwefelsäure, 0,1 cc Diamin und 0,05 cc Eisenchlorid. Nach 30 Sekunden wird die Färbung mit den Vergleichslösungen mit 0,1, 0,2, 0,3 cc der Schwefelnatrium-

lösung zusammengestellt. Jene 5 cc Lösung entsprechen 0,1 g Roheisen. Die mitgetheilten Resultate stimmen bei verschiedenen Eisensorten sehr gut mit den Methoden überein, welche ebenfalls auf Entwicklung von Schwefelwasserstoff beruhen. Statt der wenig haltbaren Natriumsulfidlösung kann man sich auch Methylenblaulösungen bestimmter Nüance herstellen. Für Leute, deren Auge nicht genug blau empfindlich ist, läßt sich auch das Paraphenylendiamin verwenden, es entsteht dann Lauths Violett.

### Die Eisen-Selen-Verbindungen.

Fonzes-Diacon\* hat versucht, die den Schwefeleisenverbindungen analogen Selenide herzustellen. Selendampf verbindet sich bei Rothgluth mit Eisen zu  $Fe_2Se_3$ ; dasselbe Product erhält man durch Einwirkung von Selenwasserstoff bei Dunkelrothgluth auf Eisenoxyd. Dieses Sesquiselenid ist ein graues krystallinisches Pulver. Wasserfreies Eisenchlorid oder Oxyd im Porzellanrohr auf Weißgluth erhitzt ergiebt im Selenwasserstoffstrom je nach der Temperatur graue Selenide von der Formel  $Fe_2Se_3$  oder  $FeSe_2$ . Das Bisenid  $FeSe_2$  wird bei der Einwirkung eines mit Stickstoff verdünnten Selenwasserstoffstromes bei dunkler Rothgluth auf wasserfreies Eisenchlorid erhalten. Zerreibt man das  $FeSe_2$  im Sauerstoff, so erhält man Eisenoxyd und selenige Säure. Sub-selenide erhält man beim Erhitzen von Nickel- und Kobalt-Seleniden auf Weißgluth, nicht aber aus Eisenselenid. Die vom Verfasser unternommenen Versuche gaben nur Mischungen von geschmolzenem

\* School of Mines. Quarterly 1901, XXIII, 24.

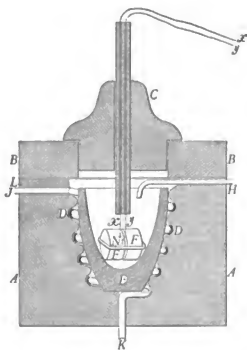
\* Compt. rend. 1900, 130, 1711.



Selen mit  $\text{FeSe}$ . Die Eisenselenide werden schwer von Salzsäure angegriffen,  $\text{FeSe}_2$  ist unangreifbar; rauchende Salpetersäure führt dieselben in Selenide über. Chlor verdrängt leicht das Selen. Beim Reiben im Sauerstoff hinterbleibt Eisenoxyd, selenige Säure sublimirt. Es lassen sich also die den Sulfiden des Eisens entsprechenden Selenverbindungen  $\text{FeSe}$ ,  $\text{Fe}_2\text{Se}_3$ ,  $\text{Fe}_3\text{Se}_4$ ,  $\text{Fe}_7\text{Se}_8$ ,  $\text{FeSe}$  herstellen.

### Ein elektrischer Widerstands-Tiegel-Ofen aus Magnesia für Laboratoriumszwecke.

Prof. Henry M. Howe\* hat für das metallurgische Laboratorium einen kleinen elektrischen Tiegelofen construiert, welcher sich sehr gut zur Aufnahme von Abkühlungskurven beim Stahl cignet. Der Ofen besteht (siehe die Abbild.) aus zwei Halbcylindern von Magnesia *A*, einem Deckel *B* und einem Stöpsel *C*, durch welchen die Drähte des Thermo-



Elektrischer Widerstands-Tiegelofen aus Magnesia.

Elementes bis in die Tiegel reichen. Die Erhitzung geschieht durch eine bei *J* eintretende und bei *K* austretende Platinspirale *D*. Durch Aenderung der Stromstärke hat man es in der Hand, jede beliebige Temperatur bis zum Schmelzpunkt des Platins zu erzielen. Deckel, Stöpsel und Tiegel sind ebenfalls aus Magnesia.\*\* Siliciumhaltiges Magnesiainaterial ist zu vermeiden. Für den Ver-

\* Transact. of the Amer. Inst. of Min. Eng. 1901.

\*\* Reine Magnesiablocke und Tiegel liefern Müller & Cie., Ivory Port bei Paris.

such kommt die Lötstelle des Thermo-Elementes und Pyrometers zwischen 2 Stahlscheiben *F*, die zusammengehalten werden. Der Ofen läßt sich ebenso benutzen zur Kalibrirung von Pyrometern mit Hülfe des Kupferschmelzpunktes. Man leitet zu diesem Zwecke durch *H* Gas, aus gleichen Volumen Kohlenoxyd und Kohlensäure bestehend, ein, um die Oxydation des Kupfers zu verhüten, und dichtet die Oeffnungen ab. Bis zu Temperaturen von  $1200^{\circ}$  sollen sich an Stelle von Platin vorthellhaft Nickeldrähte verwenden lassen. Bei Versuchen setzt man zur Einschränkung der Strahlungsverluste den ganzen Ofen in gepulverten Kalk.

### Bestimmung von graphitischem Kohlenstoff in Guß- und Roheisen.

Die Graphitbestimmung im Gußeisen geschieht in der Regel durch Lösen des Eisens in verdünnter Salpetersäure und Bestimmung des rückständigen Graphites durch Verbrennung auf trockenem oder nassem Wege. Anstatt nun den Graphit auf dem Filter zu wägen, benutzen Allen P. Ford und M. Bregowsky\* einen Goochtiegel, und zwar der nachfolgenden Verbrennung des Graphites wegen einen solchen aus Platin. Am besten verfährt man wie folgt: 1 g Roheisen oder Guß werden in Salpetersäure (spec. Gew. 1,12) gelöst, am besten ohne Kochen. Hat sich die Substanz ganz oder fast ganz gelöst, so setzt man einige Tropfen Fluorwasserstoffsäure zu, je nach dem Kieselsäuregehalt. Durch Kochen treibt man die Flußsäure weg, Eisen geht in Lösung, man verdünnt auf das 4–5fache und filtrirt mit schwachem Saugen durch den Goochtiegel. Der Asbest ist vorher mit Salzsäure zu behandeln und muß gegläht werden. Der Tiegelinhalt wird mit verdünnter Salzsäure und Wasser gewaschen, 1–1½ Stunden bei  $120^{\circ}$  getrocknet, und nach dem Abkühlen gewogen. Dann wird der Graphit verbrannt und wieder gewogen. Die Differenz giebt den Graphit. Weiter wurde der Angriff von Salpetersäure auf Graphit festgestellt, wobei sich ergab, daß mit Säure von 1,12 spec. Gew. kein Angriff auf Graphit erfolgt, selbst bei stundenlangem Kochen.

### Röhrenofen für bestimmte Temperaturen.

Aehnlich wie seit einiger Zeit Röhren- und Muffelöfen gebaut werden, welche auf elektrischem Wege durch einen Widerstandsdraht auf bestimmte Temperaturen gebracht und gehalten werden können, hat jetzt Armand Gautier\*\* einen Röhrenofen mit Gasheizung construiert, der ebenfalls eine beliebige Erhitzung von  $150^{\circ}$  bis  $1300^{\circ}$  zulassen soll.

\* Journ. Amer. Chem. Soc. 21, 1113.

\*\* Comptes rend. 1900, 130, 628.

Der Ofen ähnelt in der Form den bekannten Verbrennungsöfen für Elementar-Analysen, er besteht aus einer langen halbeylindrischen Röhre aus feuerfestem Material, die von einem ebenso geformten Eisenblechmantel umgeben ist. Auf den Rändern dieses Halbeylinders sitzen bewegliche Kacheln, wie bei dem Verbrennungsöfen, nur stoßen die oberen Ränder derselben nicht zusammen, sondern sie legen sich an einen als Schornstein dienenden schmalen Kasten. Der als Boden dienende Halbeylinder hat am Boden 24 Löcher, von denen je 2 nebeneinander liegen, welche längs der Achse verlaufen, zur Aufnahme von ebensoviel Bunsenbrennern. In dem durch

Halbeylinder und Kacheln gebildeten ringförmigen Innenraume befindet sich, gehalten durch runde Endplatten, ein dickes Eisenrohr, welches dem eigentlichen Glas- oder Porcellan-Erhitzenrohr als Mantel dient. Durch diese Einrichtung wird die Flamme der Brenner gezwungen, das ganze Innenrohr gleichmäßig zu umspülen. Durch Pyrometermessungen zeigte sich, daß die Temperatur an den Enden des Rohres nur um ca. 6° vom Mittelwerthe abweicht; andererseits daß bei mehrstündigem Erhitzen die Temperatur bis auf 6—7° constant erhalten werden kann. Selbst bei 1000 bis 1200° läßt sich die Schwankung innerhalb von 20—25° halten.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Der Martinkippofen als Roheisenfrischapparat.

Mit der Bessemerbirne und dem Martinkippofen wird die Entkohlung eines Roheisenbades schnell durchgeführt und zwar mit einer zu weiteren Operationen genügenden Endtemperatur. Der intensive Frischproceß wird mit Hülfe einer hohen Badtemperatur erreicht. Bei dem Bessemerproceß geschieht die Erhöhung der Badtemperatur durch die Verbrennung des Siliciums, in dem Martinkippofen durch Mischen des Roheisenbades mit einem Stahlbad. Dieser letztere Vorgang ist in dem Eisenhüttenfach ein völlig neuer; in der ersten Anwendung desselben liegt das hauptsächlichste Verdienst Talbots und er bedeutet für die Flußeisenfabrication einen metallurgischen Fortschritt von beachtenswerthem Interesse.

Flüssiger Stahl von 0,1 bis 0,3 % Kohlenstoff hat eine Temperatur von 1500 bis 1600°, während flüssiges Roheisen aus dem Hoch- oder Cupolofen mit etwa 1200° nach dem Martinkippofen gebracht werden kann. Mischen wir ein Stahlbad von etwa 40 t mit einem Roheisenbad von 20 t in einem Martinkippofen, so wird das Roheisen in kurzer Zeit unter der Mitwirkung der Flamme auf die Anfangstemperatur des Stahlbades gebracht sein. Die Temperaturerhöhung wird um so schneller erreicht, je größer das Stahlbad ist und je intensiver die Flamme wirkt. Um eine möglichst rasche Frischung zu erzielen, wird es sich empfehlen, auf Grund obiger Betrachtung die Chargenführung in folgender Weise zu leiten: Zu dem restirenden Stahlbad (z. B. 40 t) werden 20 t flüssiges Roheisen hinzugefügt und diese 60 t einige Zeit unter scharfer Hitze stehen gelassen; durch die Verbrennung der leicht oxydablen Körper (Silicium, Mangan) findet bereits während des Eingießens eine Reaction statt, doch wird

diese nicht sehr stark sein, da Oxyde in Bad und Schlacke nur wenig vorhanden sind. Hat das restirende Bad einen Kohlenstoff von 0,3 % gehabt, die hinzukommenden 20 t Roheisen 3,5 %, so wird der Kohlenstoff des ganzen Bades 1,3 % betragen. Nachdem die Temperatur des Bades eine genügend hohe ist, wird mit dem Erzzusatz begonnen. Die Art und Weise des Erzzusatzes ist für eine Flotte, aber stets zu beherrschende Reaction von größter Bedeutung. Ein plötzlicher Erzzusatz von 1000 kg und mehr wirkt auf das Bad abkühlend, verhindert also einen gleichmäßigen Verlauf des Frischprocesses; kleinere, dem Verlauf des Processes angepaßte, eventuell vorgewärmte Zusätze sind vortheilhafter. Talbot führt eigentlich den Frischproceß dadurch aus, daß er das Erz mit der zurückbleibenden Charge überhitzt und alsdann das Roheisen hinzufügt. Bei dem Einfließen des Roheisens entsteht alsdann eine sehr starke Reaction. Holz-Berlin sagt deshalb in seinem Vortrag bei der Versammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“ am 1. December 1901: „Als einen Uebelstand bezeichne ich die Thatsache, daß beim Eingießen des Roheisens in den Kippofen eine so heftige Reaction vor sich geht, daß die Verbrennung des Kohlenstoffes eine sehr unvollständige ist.“ Dieser Uebelstand wird sich vermeiden lassen, indem man zuerst das Roheisen mit dem Stahl vereinigt, dieses Gemisch erwärmt und erst dann mit dem Erzzusatz beginnt. Hat das Bad den gewünschten Entkohlungsgrad erreicht, so kann ein Theil abgegossen, nach dem Martinofen gebracht und ausgekippt werden. Bei dem Duplex-Verfahren ist das Kippen des vorgeblasenen Materials mit gewissen Schwierigkeiten verbunden, da

der saure Converter auch eine saure Schlacke giebt, die von dem basischen Herd sorgfältigst ferngehalten werden muß. Man erzielt dies, indem die vorgeblasene Charge nicht gekippt, sondern durch eine am Boden der Pfanne befindliche Öffnung abgelassen wird; die saure Schlacke bleibt in der Pfanne zurück. Diese Nothwendigkeit bedingt, daß die Charge eine genügend hohe Temperatur hat, um Pfannenansätze zu vermeiden, die leicht die Abstichöffnung versetzen. Diese Uebelstände sind bei dem vorgefrischten Material aus dem basischen Martinkippfen nicht vorhanden. Die Schlacke ist basisch, die Charge kann also gekippt werden und braucht deshalb nicht so warm zu sein wie bei dem Duplexverfahren. Nehmen wir z. B. einen Kippfen von 100 t Fassung an (ein solcher ist zur Zeit in Frodingham im Bau begriffen), so werden 20 t Roheisen mit 3,5 % Kohlenstoff und 80 t Stahl mit etwa 0,3 % Kohlenstoff nach dem Zusammengießen einen Gesamtkohlenstoff von 0,94 % ergeben; es sind in diesem Falle nur 0,04 % Kohlenstoff aus dem Bade zu entfernen; diese Frischarbeit kann in 40 bis 50 Minuten geleistet werden, ebenso wie von jedem feststehenden Martinofen bei einer Charge mit dem üblichen Einsatz, die zwar hart, aber warm eingeschmolzen ist.

Bei der Discussion über den Vortrag des Herrn Holz\* wurde darauf aufmerksam gemacht, daß das Talbotverfahren sich für die Herstellung eines Qualitätsmaterials nicht eignet. Diese Bedenken sind sehr gerechtfertigt. Aus allen Analysen, die Talbot anführt, ist zu ersehen, daß nur ein mittelhartes Fertigfabriat mit etwa 0,13 % Kohlenstoff hergestellt wird. Es ist wohl möglich, auch härteres Material zu erzeugen, aber ein Qualitätsmaterial, wie es in der heutigen Industrie von den Martin Stahlwerken verlangt wird, läßt sich mit dem Talbotprocess in seiner jetzigen Form keinesfalls erreichen. Diese Bedenken werden beseitigt, indem der Martinkippfen die partielle Entkohlung des Roheisens, die Siemens-Martin-Oefen das Fertigmachen der Chargen übernehmen.

Auch der Aufwand an Brennmateriale und Zeit zu der Erzielung einer Badtemperatur, um in dem Talbotofen die ganze Charge guffähig zu machen, aber nur  $\frac{1}{3}$  bis  $\frac{1}{4}$  der Charge guffähig und gargeschmolzen gebraucht werden, ist wenig ökonomisch. Auf der Versammlung des „Iron and Steel Institute“ am 9. Mai 1900 sagte deshalb R. M. Daelen: „Ein weiteres Bedenken besteht darin, daß nach jedem Abstich und jeder Nachfüllung die große Menge Stahl wieder fertiggemacht und gargeschmolzen werden muß, was bedeutend längere Zeit beansprucht als der kleine Inhalt eines gewöhnlichen Ofens.“ Durch die Benutzung des Martinkippfens als Roheisenfrischapparat zu der Herstellung eines vorgefrischten Materials mit einer Temperatur, die unter der einer in Coquillen zu gießenden Charge liegt, werden diese Bedenken beseitigt. Der Einwand, daß dieses Verfahren mit hohen Selbstkosten arbeiten wird, trifft nicht zu: In 13 Schichten wurden in dem Talbotofen mit 60 t Fassung 659 t Flußeisen hergestellt. Das Chargengewicht war 20 t, die Chargendauer etwa 5 Stunden. Die Entkohlung der 20 t Roheisen wird in 1 bis 1½ Stunden durchgeführt, zu dem gießfähigen Fertigmachen der 60 t werden etwa 3½ Stunden gebraucht. Wird aber das theilweise entkohlte Material (20 t) dem Kippfen entnommen und nach dem feststehenden Martinofen gebracht, so können diese 20 t in 1½ bis 2 Stunden als Qualitätsmaterial in allen Härtegraden zum Abstich fertig sein. Während der Talbotofen allein in 5 Stunden 20 t Flußeisen gewöhnlicher Qualität herstellt, giebt er in Verbindung mit einem feststehenden 30-t-Ofen (mit etwa 10 t Schrott beschickt) in etwa 4 Stunden 30 t Flußeisen jeder Qualität. Ein Talbotofen mit 60 bis 80 t Fassung kann für 3 Martinöfen genügend vorgefrischtes Material liefern.

Die Erhöhung der Production und die Beseitigung der Qualitätsschwierigkeiten empfehlen das Talbotverfahren als Roheisenfrischprocess in Verbindung mit feststehenden Martinöfen.

Grosenbaum.

K. Stobrawa.

\* „Stahl und Eisen“ 1902 Heft I Seite 51.

## Beiträge zur Frage der Gichtgasreinigung.

An die

Redaction von „Stahl und Eisen“.

Die Wirkung von Ventilatoren und Theisen-Trommeln unter Zuhülfenahme von Wasser auf staubhaltige Gase beruht meines Erachtens auf etwas Anderem, als auf einem von Hrn. Osann in seinem Aufsatz in Nr. 3 dieser Zeitschrift an-

genommenen Hohlzylinder, Thaufläche u. s. w. Das Feuchtwerden des Staubes durch Condensation des Wasserdampfes ist natürlich von Nutzen, der eigentliche Vorgang bei der erfolgenden Staubabscheidung und dem Niederschlagen des äußerst feinen, bei der Condensation des Wasserdampfes sich bildenden Nebels ist indessen ein rein mechanischer. Beim Ventilator wirken erstens die

nassen Flügel, zweitens die nasse Mantelfläche, beim Theisenschen Apparat nur die letztere.

1. Die Wirkung der nassen Flügel ist, um ein Bild zu gebrauchen, dieselbe, wie wenn in einer Schlacht eine fliehende Colonne vom Feind verfolgt wird. Wer schneller laufen kann, wie der Feind, kann sich retten, wer dies nicht kann, wird eingeholt und unschädlich gemacht. Der verfolgende Feind ist der nasse Flügel des Ventilators, die geretteten Schnellläufer sind die Gastheiligen, die gefangen genommenen Langsamen sind die Staubtheiligen. — Die Flügel und die zwischen ihnen befindlichen Gasmassen haben in Entfernungen  $a, b, c, \dots$  von der Achse die  $a, b, c, \dots$  fache Geschwindigkeit und legen die  $a, b, c, \dots$  fachen Wege zurück. Dem Gas wird bei seinem Eintritt zwischen die Flügel von diesen eine rotirende Bewegung ertheilt, welche eine radial nach außen gerichtete Centrifugalkraft hervorruft, so daß das Gas, sich nach außen bewegend, eine bis zur Ankunft an den Flügeln stets wachsende Rotationsgeschwindigkeit erhält. Dieser ständigen Beschleunigung der Geschwindigkeit gegenüber, zu der das Gas durch in unendlich kurzen Zeiträumen aufeinanderfolgende Stöße (hervorgerufen durch das ständige Wachsen des Abstandes von der Achse) der Flügel gezwungen wird, verhält sich das Gas und der Staub verschieden. Das Gas hat im Sinne der Mechanik eine viel, mehr als tausendmal, geringere Masse als der Staub. Da aber  $P = m \cdot p$  ( $P$  = Kraft,  $m$  = Masse,  $p$  = Beschleunigung) ist, so erhält bei derselben Kraft, dem Stoß des Flügels, das Gastheiligen eine größere Beschleunigung als das Staubtheiligen. Die Folge ist, daß die Staubtheiligen sich (relativ zu dem sie umgebenden Gas) nach dem sie verfolgenden Flügel hin bewegen, um, wenn letzterer feucht ist, an ihm kleben zu bleiben und mit dem Wasser fortbewegt zu werden. Je größer die rotirende Geschwindigkeit der Flügel ist, desto größer ist die Stosswirkung  $P$ . Mit dem Wachsen dieser Kraft wächst die Beschleunigung  $p$ , aber auch die Centrifugalkraft  $\frac{m \cdot v^2}{r}$ . Letztere ist proportional

der Masse und dem Quadrat der Rotationsgeschwindigkeit, so daß mit steigender Geschwindigkeit der Flügel die Staubtheiligen sich nicht allein zu den Flügeln hin bewegen, sondern sich radial nach außen schneller bewegen als die sie umgebenden Gastheiligen, wobei sie von den bei dieser Bewegung immer größer werdenden

Entfernungen von der Achse von den Flügeln eingeholt werden. Daß die Centrifugalkraft proportional dem Quadrat der Geschwindigkeit ist, halte ich hierbei für unerheblich, weil die Differenz der Geschwindigkeiten von Gas- und Staubtheiligen im Verhältnisse zu den an sich sehr großen Geschwindigkeiten in dieser Hinsicht kaum eine große Rolle spielen wird. Es folgt hieraus, daß die Abscheidung des Staubes auf den nassen Flügeln sich mit der Geschwindigkeit und der Länge der Flügel vergrößert.

2. Die Function des Mantels würde, wenn wir auch hier ein Bild gebrauchen und den Mantel mit dem die Erde umgebenden Weltenraum vergleichen, die sein, daß, sobald die Anziehungskraft der Erde und die hierdurch hervorgerufenen Bewegungen plötzlich aufhörten, wir tangentiell von Westen nach Osten und mit desto größerer Vehemenz, je näher am Aequator, in den freien Weltenraum hinausflögen, um schließlich unsere Reise mit der Venus oder einem anderen Anziehungspunkt fortzusetzen. — An den Enden der Flügel angelangt, besitzen die Gastheiligen und die in ihnen noch enthaltenen Staubtheiligen eine gewisse tangentielle und eine gewisse radiale Geschwindigkeit, die bei den Staubtheiligen nach Obigem größer ist als bei den Gastheiligen. Da dieser noch restirende Staub äußerst fein ist, wird derselbe annähernd dieselbe Rotationsgeschwindigkeit wie die Gastheiligen annehmen. Die der Masse direct proportionale lebendige Kraft  $m \cdot v^2$  wird aber infolge des Beharrungsvermögens ihren Einfluß dahin geltend machen, daß die Staubtheiligen weniger als die Gastheiligen von ihrer jeweiligen tangentiellen Richtung abgelenkt werden wollen, so daß sie sich zum Mantel hin bewegen, um an dem auf diesem strömenden Wasser hängen zu bleiben.

Gerade wie die Staubtheiligen wird sich im Gas befindliches fein vertheiltes Wasser verhalten, also auch der durch die Abkühlung aus dem Gas condensirte Wasserdampf und es resultirt ein staubreines, wasserarmes Gas.

Aus vorstehender Betrachtung ergibt sich, daß die Wirkung der Ventilatoren mit Wasserzufuhr auf zwei ganz verschiedenen Vorgängen beruht, auf der Wirkung der Flügel und der des Mantels, während der Theisensche Apparat nur den zweiten dieser Vorgänge aufweist, weil in ihm keine radiale Bewegung der Gase nach außen stattfindet.

*Teichgräber.*

## Amerikanische Lohnverrechnungsmethode.\*

In den Werkstätten der Bethlehem Steel Co. in Bethlehem, Pa., wurde vor kurzem eine neue Lohnverrechnung eingeführt, durch welche die Interessen sowohl der Arbeitgeber wie der Arbeitnehmer am besten vereinigt werden sollten. Nach ihrer Einführung machte sich ein vollständiger Umschwung im ganzen Werkstättenbereich schon nach wenigen Monaten in günstiger Weise fühlbar.

Zur Durchführung der Methode wird zunächst eine Karte ausgestellt, welche bis in die Einzelheiten die Arbeitsmethode zeigt, die für jedes Werkstück erforderlich ist. In derselben sind die zu benutzenden Werkzeuge angegeben, sie enthält gleichzeitig auch noch die ungefähre Zeitangabe, welche erfahrungsgemäß dafür benötigt wird. Die Summe aller dieser Zeiten ergibt dann die für die Fertigstellung des Werkstücks erforderliche Gesamtzeit.

Wenn der Arbeiter den auf erwählter Karte angegebenen Vorschriften nachkommt und die ihm übergebene Arbeit demgemäß vollendet, so erhält er außer seinem fixen Tagelohn noch eine besondere Vergütung. Hat er jedoch seine Arbeit nicht in der vorgeschriebenen Zeit vollendet, so erhält er nur seinen Tagelohn, aber keinen Accordszuschlag. Da die Zeit für jede Art Bearbeitung im einzelnen vorgeschrieben ist, so kann der Mann zu jeder Zeit sehen, ob er einen Zuschlag an Lohn erhält oder nicht. Findet er nun, daß es für die ihm aufgetragene Arbeit unmöglich ist, diese in der ihm vorgeschriebenen Zeit zu vollenden, so hat er dies sofort seinem Meister zu melden. Stellt sich nun nach genauer Erwägung heraus, daß der Mann im Rechte ist, so wird sofort eine neue Karte für ihn angefertigt, welche die abgeänderte Arbeitsart und dazu erforderliche Arbeitszeit angibt. Es ist von großem moralischen Einfluß auf die Leute, wenn Irrthümer in der Ausstellung der Karten möglichst wenig vorkommen. Die Zeit in der Karte gilt immer nur für einen bestimmten Zweck, und da eine vernünftige Zeitbegrenzung dafür ausprobiert wurde, so wird der Arbeiter, wenn er die ihm vorgeschriebene Zeit nicht einhält, durch den Verlust des Zuschlags bestraft, falls er seine Zeit in anderer Weise verzettelt.

Da diese Karten durch einen erfahrenen Mann an Hand genauer Listen ausgeschrieben werden, so ist es selbstverständlich, daß diese eine maßgebendere Arbeitsvorschrift enthalten, als wie sie durch einen Meister vorgeschrieben werden kann. Da ferner alle nothwendigen Angaben für die Be-

arbeitung des betreffenden Werkstücks in den Karten enthalten sind, und durch Einhaltung der Vorschriften dem Arbeiter noch ein Anspruch auf eine besondere Vergütung außer dem mit ihm vereinbarten Tagelohn zusteht, so ist dieses System eine Erzielungsweise, durch welche eine Zuschlagvergütung als Belohnung für den fleißig arbeitenden, und der Verlust dieser Vergütung für den faulen Mann als Strafe eintritt. Ihre directen Resultate waren sehr zufriedenstellend, indem viele Leute in wenigen Monaten mehr lernten, als vordem in Jahren.

Maschinenstillstände. Der Mann hat keinen Anspruch auf genannte Vergütung, wenn er seine Maschine schlecht beaufsichtigt oder an derselben etwas ruiniert; infolgedessen bestraft sich der Arbeiter selbst, wenn er den Vorschriften, die die Karte angibt, nicht nachkommt, sondern sich Nachlässigkeiten zu schulden kommen läßt, indem der Arbeiter nicht nur die Prämie für den einen Tag verliert, sondern auch für alle nachfolgenden, bis die Maschine wieder ordnungsgemäß arbeitet.

Eintheilung. Der Autor erläutert sein System weiter gegenüber dem der directen Stückarbeit dahin, daß es sehr ausdehnungsfähig sei und mit größter Einfachheit selbst dort noch zu verwenden ist, wo Stückarbeit nicht mehr controlirt werden kann. Um richtige Angaben zur Aufertigung genauer Stückarbeiten zu erhalten, ist eine Menge Detailarbeit erforderlich gewesen. Beschreiber dieses theilt sie wie folgt ein:

1. Zerlegung des Ganzen in Einzelheiten,
2. Besonderes Studium dieser Einzelheiten.
3. Theorie für die Zusammenstellung der oben erhaltenen Resultate.

Einführung von Arbeitskarten in eine Werkstätte. Um richtig ausgefüllte Arbeitskarten für eine Werkstätte zu erhalten, welche ja vielerlei Arbeiten zu verrichten hat, ist es nicht nur nothwendig, die verschiedene Bearbeitungsart zu kennen, sondern auch die dazu nothwendige Zeit. Das einschlägige Studium ist sehr schwierig. Mr. Taylor hat seine aber so sorgsam gemacht, als es überhaupt möglich ist, Bearbeitungszeit und Art genau festzustellen. Seine Regeln sind durch Mr. Bath verbessert worden, welche sich auch auf Hobelbänke, Lochmaschinen, Nuthenfräser und noch andere Werkzeuge der B. St. Co. ausdehnte. Vermöge dieser Lohnberechnungstafel war es nun auch möglich, die ökonomisch günstige Schnittgeschwindigkeit und Stärke festzustellen, welche sich für einen Stahl von bestimmter physikalischer Beschaffenheit am besten eignet. Um ein genaues Bild darüber zu erhalten, wie der-

\* Nach einem Vortrag von H. L. Gantt vor der American Institution of Mechanical Engineers.

artige Arbeitskarten in einer Werkstätte einwirken, wollen wir es in einem Beispiel aus der Praxis an roh vorgeschmiedeten Stücken näher erläutern. Die Zeichnung geht zuerst durch die Hand eines erfahrenen Mechanikers, welcher zunächst den Arbeitsweg angiebt, den das Stück in der Werkstätte durchwandert. Er entscheidet über die Reihenfolgen, in welchen die verschiedenen Bearbeitungen, wie Drehen, Hobeln, Fräsen, Bohren u. s. w. nacheinander auszuführen sind. In Werkstätten, in welchen vielerlei Arbeit zu erledigen

Karte 1.

D M — 36 — 5000 — 8. 6. 1901.

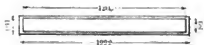
Bearbeitungsart	Maschinenauftrag	Auftragsnummer
Drehbank	376	17 944
Maschine Nr.	Werkzeug	Stahlsorte
145	MEH	12
		Schmiede-Nr.
		14 653 C 4

Name des Arbeiters	William Jones	Name des Meisters	Thomas
--------------------	---------------	-------------------	--------

Anleitungen zur Bearbeitung	Werkzeugstellung	Schmittiefe	Vorschub	Geschwindigkeit	Ausgearbeitete Zeit	Gebrauchte Zeit	Lohn
-----------------------------	------------------	-------------	----------	-----------------	---------------------	-----------------	------

1	Einspannen . . .	—	—	—	2,5		
2	Abstechen . . .	P V M 5 mm	—	2 B F	4,0		
3	Zur Hälfte drehen . . .	P R L 5 mm	3.	—	12,0		
4	Enden wecheln . . .	—	—	—	5,0		
5	Zur Hälfte drehen . . .	P V M 5 mm	3.	2 B F	12,0		
6	Abstechen . . .	P V M	—	—	4,0		
7	Ablegen . . .	—	—	—	2,5		
8							
9						47,0 Minuten	

Die insetzten Linien geben ein Bild des fertigen und die Ansetzlinien des vorgeschmiedeten Stückes.



Bemerkung: Skizzen werden nur zur Bequemlichkeit hier eingezeichnet; sie können auch ganz fehlen.

Karte Nr.	Mappe Nr.	Zeichnung Nr.	Monat	Tag	Jahr	Unterschrift:
4827	—	26 627, 6	6	1	1901	Huckley

Wenn die Maschine das nicht leisten kann, was oben angegeben ist, so ist der Kartenausteller sofort zu verständigen.

ist, kann man zwar nicht sehr viel Gewicht auf die Einhaltung der Reihenfolge geben, weil, abgesehen vom Vortheil, daß das Bureau jederzeit über den Fortgang der Bearbeitung des Arbeitsstückes unterrichtet ist, die Ersparnis durch ständige Besetzung der Maschinen groß sein kann. Dieses Kapitel über die Arbeitseinteilung ist aber schon allein so ausgedehnt, daß es hier nur gestreift werden kann.

Sollte das Drehen des Arbeitsstückes zuerst nötig sein, so wird das Stück derjenigen Bank überwiesen, die sich am besten dazu eignet. Die Arbeit, welche von der Maschine geleistet werden soll, wird durch einen tüchtigen Maschinenbauer,

welcher genau mit dem Kartensystem Bescheid weiß, bestimmt. Derselbe fertigt alsdann eine derartige Karte aus, in welcher nicht nur alle Dreharbeiten, sondern auch die dazu benötigten Anleitungen enthalten sind, wie die für das betreffende Arbeitsstück ausgeworfene Zeit, ferner ist die Art des zu benutzenden Werkzeuges, Schnitttiefe und Geschwindigkeit u. s. w. angegeben. Für alle anderen Arbeiten, wie Einsetzen und Wiederherausheben des Schmiedestückes, Ablegen desselben, Stahlwechseln u. s. w. werden Anleitungen

Karte 2.

D M — 36 — 5000 — 8. 6. 1901.

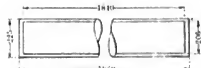
Bearbeitungsart	Maschinenauftrag	Auftragsnummer
Drehbank	590	17 068
Maschine Nr.	Werkzeug	Stahlsorte
76	MEH	16
		Schmiede-Nr.
		22 834 B 1 F 2

Name des Arbeiters	Name des Meisters
--------------------	-------------------

Anleitungen zur Bearbeitung	Werkzeugstellung	Schmittiefe	Vorschub	Geschwindigkeit	Ausgearbeitete Zeit	Gebrauchte Zeit	Lohn
-----------------------------	------------------	-------------	----------	-----------------	---------------------	-----------------	------

1	10 Minuten zur Maschinenänderung . . .	—	—	—	—		
2	Futter einspannen . . .	—	—	—	—		
3	Zur Hälfte abdrehen . . .	P R L 9 mm	—	—	3 A F	04	30
4	Ende abstechen . . .	P V M	—	—	—	17	
5	Enden wecheln . . .	—	—	—	—	06	
6	Ende abstechen . . .	P V M	—	—	3 A F	17	
7	Zur Hälfte abdrehen . . .	P R L 9 mm	—	—	—	30	
8	Ablegen . . .	—	—	—	—	03	
9							
10						1,47	1,50

(Daher Zuschlag eingebl.)



Vorher gebrauchte Zeit auf einer anderen Drehbank 5 1/2 Std.

Karte Nr.	Mappe Nr.	Zeichnung Nr.	Monat	Tag	Jahr	Unterschrift:
5613	F C A C	25 830, 1 C	9	18	1901	Huckley

Wenn die Maschine das nicht leisten kann, was oben angegeben ist, so ist der Kartenausteller sofort zu verständigen.

gegeben, ebenso die Zeiten, welche für jede Art Arbeit von den vorhin erwähnten Thätigkeiten notwendig sind, und ist hierfür eine besondere Rubrik vorgeschrieben.

Karte 1 zeigt eine Einteilung, wie sie unter der Voraussetzung, daß eine Kolbenstange anzufertigen wäre, am gebotensten wäre. Diese Karte enthält die Anleitungen, welche Meister Thomas dem Arbeiter William Jones zur Bearbeitung der Schmiedestücke Nr. 14 652 C 4, Bestellung Nr. 17 844 an Drehbank Nr. 145, gemäß Kartenordnung Nr. 376 giebt. Die Härte des Stückes ist mit 12 bezeichnet. Er muß nun ein aus M. E.-Stahl hergestelltes Werkzeug benutzen, dessen Form der entsprechenden

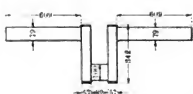
Reihe entnommen ist. Die ungefähre Schnitttiefe ist  $\frac{1}{16}$  Zoll. J entspricht einer ganz bestimmten Anordnung der Vorgelegerräder, während 2BF die zu benutzende Ganghöhe darstellt. Gegenüber jeder Bearbeitungsart sind Details über Werkzeug, Schnittart, Tiefe und Schnelligkeit angegeben, welche eingehalten werden müssen, um das Arbeitsstück in der festgesetzten Zeit fertig bringen zu

Karte 3.

D M — 36 — 5000 — 8. 4. 1901.

Bearbeitungsart	Maschinen	rag	Auftragsnummer
Drehbank	460		18 837
Maschine Nr.	Werkzeug	Stahlsorte	Schmiede-Nr.
59	MEH	14	22 706 B 1 F 1

Anleitungen zur Bearbeitung		Werkzeug- stellung	Schäl- tiefe	Vorschub	Geschwin- digkeit	Ausgegebene Zeit	Gebrauchte Zeit	Lohn
1	20 Minuten zum Ma- schinenändern, nur beim 1. Stück	—	—	—	—	—	—	—
2	Einspannen d. Dreh. der Flentschen	—	—	—	—	12	—	—
3	Abdrehen der Seiten	P R L	3 Sch.	E	4 A F	1,40	—	—
4	Einspann. d. Zapfens	—	—	—	—	10	—	—
5	Vordrehen des Zapf. auf 103	P S R	—	0,005	5 A F	3,10	—	—
6	Vordrehen d. Seiten mit Doppelmisel	—	2 Sch.	—	4 A F	1,40	—	—
7	Fertigdreh. d. Seiten mit Doppelmisel	—	1 Sch.	H	4 A F	50	—	—
8	Fertigdreh. des Zapf. u. d. Ausnehmung	—	—	F	2 A F	2,00	—	—
9	Glatt feilen	—	—	—	—	1,10	—	—
10	Poliren	—	—	—	2 B F	40	—	—
11	Nochmals nacharb.	—	—	—	—	15	—	—
12	Ablegen.	—	—	—	—	5	—	—
						10,52	10,50	



Der Zapfen ist in Nr. 1 fertig zu drehen; die Flentschen in Nr. 3.

(Mit Zuschlag!)

Vorher gebrauchte Zeit 54 Stunden.

Karte Nr.	Mappe Nr.	Zeichnung Nr.	Monat	Tag	Jahr	Unterschrift:
4817	F M C B	26 1901, A	7	17	1901	Buckley

Wenn die Maschine das nicht leisten kann, was oben angegeben ist, so ist der Kartenaussteller sofort zu verständigen.

können. Die ganze Zeit zum Drehen und Abstecken der Enden ist mit 42 Minuten bemessen. Am unteren Ende der Karte befindet sich die Zahl, dann die Nummer der Zeichnung für das Gesamtstück, für die Zeichnung des Einzelstückes, Datum und Unterschrift des Kartenausstellers. In Roth vorgedruckt auf der Karte steht als genau zu bemerkende Schlussbemerkung:

„Wenn die Maschine das nicht leisten kann, was vorgeschrieben ist, so ist hiervon dem Kartenaussteller unverzüglich Mitteilung zu machen.“

Vermöge solcher correct ausgestellter Karten kann man infolge der vorhandenen Zeitdaten für verschiedene Bearbeitungsarten wie auch Handarbeit selbst jedem gewöhnlichen Arbeiter leicht Anleitung geben. Es gehört natürlich eine gewisse Übung dazu, die Leute anzulernen, da bekanntlich die meisten als Handlanger anfangen. Hat man jedoch einen intelligenten Mann, welcher sozu-

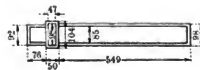
Karte 4.

D M — 30 — 5000 — 8. 6. 1901.

Bearbeitungsart	Maschinen	auftrag	Auftragsnummer
Drehbank	570		17 351
Maschine Nr.	Werkzeug	Stahlsorte	Schmiede-Nr.
160	MEH	15	18 253 B 1 F 1

Anleitung zur Bearbeitung		Werkzeugstellung	Schnitttiefe	Vorschub	Geschwindigkeit	Ausgegebene Zeit	Gebrauchte Zeit	Lohn
1	5 Minuten Zeit zur Maschinenänder.	—	—	—	—	—	—	—
2	Ins Futter einspann. 22 mm bis F P	—	—	—	—	2 1/2	—	—
3	Abdrehen auf 85 x 535 mm	P R L	6,5 mm	1	2 B F	11	—	—
4	Abstech. des Endes	P V M	—	—	—	5	—	—
5	Umkehren d. Enden	—	—	—	—	4	—	—
6	Abstechen d. Endes	P V M	—	—	2 B F	5	—	—
7	Abdrehen auf 95 mm	P R L	6,5 mm	1	—	2	—	—
8	Abdrehen auf 92 mm	P R L	0,5 mm	1	—	3	—	—
9	Weglegen d. Stückes	—	—	—	—	2 1/2	—	—

(Mit Zuschlag!)



Vorher gebrauchte Zeit 1 Stunde 6 Minuten.

Karte Nr.	Mappe Nr.	Zeichnung Nr.	Monat	Tag	Jahr	Unterschrift:
5368	—	6254	9	12	1901	Buckley

Wenn die Maschine das nicht leisten kann, was oben angegeben ist, so ist der Kartenaussteller sofort zu verständigen.

sagen den Kopf für die andern mit hat, damit beauftragt, so erhält man nach kurzer Zeit schon derartig günstige Resultate, wie sie sonst nicht üblich sind, wo der Arbeiter sich ganz selbst überlassen ist. Zur besseren Erklärung der Sache werden noch drei weitere Kartenbeispiele dargestellt. Eine davon gehört schon zu einer feineren Arbeit, und ist es interessant zu erfahren, daß es viele Karten giebt, die doppelt so lang sind, als jene.

Anfangsergebnisse. Die Karten wurden durch den Schreiber dieses zuerst im Jahre 1899

eingeführt. Der Erfolg zeigte sich schon nach ganz kurzer Zeit und ward in dem Maße bedeutender, je größer die Detaillierung der Karten wurde. Es erforderte verhältnismäßig keine besonderen Schwierigkeiten die Leute zur Einhaltung der gegebenen Anleitungen anzulernen und anzugewöhnen. Das Einhalten von Schnitt-Tiefe und Geschwindigkeit hatte man bald erreicht, nur das Verändern von Zeit zwischen den aufeinander folgenden Bearbeitungen vermochte man nicht so einfach abzuschaffen. Man fand auch häufig die Maschinen unbrauchbar und jeder Arbeiter fand immer einen glaubwürdigen Grund dafür, wenn seine Maschine nicht mehr ordnungsgemäß lief, trotzdem seine Werkzeuge speciell für ihn geeignet angefertigt wurden und er nur geschickt zuzugreifen hatte, um seine Arbeit rasch zu beginnen. Aber immer wieder fanden die Leute neue Entschuldigungen, um die Arbeitsanfänge hinausschieben zu können und dadurch die Leistungsfähigkeit der Werkstatteinrichtungen zu beeinträchtigen.

**Zuschlaggelder.** Um die ihrer Einführung entgegenstehenden Schwierigkeiten zu überwinden, wurde den Leuten, die ihrer Pflicht vollständig genügten, eine besondere Zusatzprämie gewährt. Von Anbeginn dieser Neueinführung an verminderten sich die sonst verguete Zwischenzeiten sofort bedeutend, und es wuchs die Zahl der auf diesen Zuschlag Anspruch Habenden nach kurzer Zeit ganz bedeutend. Damit nun auch jeder von den Meistern die richtige Anleitung erhielt, bekam auch jeder Meister, dessen Maschinen gut arbeiteten, eine entsprechende Extraprämie, damit sie ihre Leute gut anlernen und, wenn erforderlich, ihnen ordentlich an Hand gingen. Die Einrichtung wurde in der Weise geregelt, daß der Meister von jeder Maschine, deren Arbeiter eine Prämie erhielt, eine Vergütung bekam und überdies noch einen Extrazuschlag von 50 %, wenn alle ihm unterstellten Maschinen eine Prämie bekamen. Auf diese Weise war der Meister gezwungen, speciell diejenigen Leute, welche seiner am meisten bedurften, die größtmögliche Aufmerksamkeit zu schenken.

**Schlufsergebnisse.** Da der Zuschlag nur dann bezahlt wurde, wenn das Arbeitsstück auch wirklich genau gemäß den Vorschriften der Karte fertiggestellt war, so lag es ebenfalls im Interesse des Arbeiters, gut auf seine Maschine zu achten, um unnötige Verzögerungen zu vermeiden, einerlei ob diese durch seine Schuld oder durch die Maschine verursacht wurde.

Die Ergebnisse lassen sich gegen die frühere Fabrication folgendermaßen zusammenstellen:

1. Ein Anwachsen gegen die vorherige Erzeugung von 200 bis 300 %.
2. Eine bedeutende Verminderung der Unfälle und Maschinenbrüche.
3. Eine schnellere Heranbildung geschulter Kräfte.

Leute, welche früher den Meister mit Fragen um jede Kleinigkeit belästigten, fanden, daß sie nicht mehr so viel zu fragen brauchten, da sie die Zeit dafür jetzt besser verwenden konnten. Ein Mann, welcher in 3 Jahren nicht begriffen hatte, wie das Futter ohne Unterstützung des Meisters ausgetauscht werden mußte, verlor einmal dadurch 3 Tage die Prämie, auf einmal hatte er es gelernt und bedurfte für die Folge nicht mehr der Unterstützung.

Verfasser vergleicht dann noch ausführlicher die sonst übliche Einzelarbeit bei Anwendung des Kartensystems und erwähnt, daß die einzige Schwierigkeit in der Einführung derselben darin lag, die Leute zu überzeugen, daß selbst der weniger geschickte und weniger begabte Arbeiter bei Anwendung dieses Systemes noch Vortheil gegen früher habe. Besonders praktisch bewährte sich das System in Werkstätten, wo vorwiegend automatisch arbeitende Maschinen benutzt würden, wo richtiges Arbeiten der Werkzeuge von größerer Bedeutung sei, als handliche Geschicklichkeit. In den Fällen jedoch, wo Handfertigkeit und Stärke die Hauptbedingung ist, werden den Leuten zur Anleitung einer rascheren Beendigung der betreffenden Arbeiten weitere Extravergütungen bewilligt. Es müssen daher diese Punkte bei der Ausstellung der Karten unbedingt im Auge behalten werden.

**Leistungsfähigkeit.** Während der Zeit vom 1. März 1900 bis 1. März 1901 arbeitete die Werkstätte Tag und Nacht und wurden die Maschinen ausgenutzt, wie es nur am Tage möglich war. Trotzdem häuften sich die aus der Schmiede kommenden Materialien derartig an, daß es nicht mehr bewältigt werden konnte. Es war denn zu dieser Zeit, daß das Prämiensystem eingeführt wurde.

Um das Ergebnis der Einführung besser herauszusehen zu können, geben nachstehende Daten die Vergleiche der durchschnittlichen Leistungen in vorverlaufenen Jahre und dem Probejahre.

Durchschnittlicher Versand vom 1. März 1900 bis 1. März 1901 pro Monat: 1,00, März 1901: 1,25, April 1901: 1,53, Mai 1901: 1,58, Juni 1901: 1,98, Juli 1901: 2,17.

Die Masse der angehäuften Waaren bestand in vorgeschmiedetem Material, aber schon Ende Juli waren die früher erwähnten Anhäufungen so vermindert, daß bei Beginn dieser Periode statt der sonst vorrätigen Materialien so wenig übrig geblieben war, daß es schwierig war, alle Maschinen genügend beschäftigt im Gang zu halten, und war infolgedessen die Versandziffer vom Monat Juli höher als die August, weil die Schmiede nicht mehr instande war, die nötige Stückzahl heranzuschaffen.



# Der Etat der Königlich Preussischen Eisenbahnverwaltung für das Etatsjahr 1902.

Dem Etat für 1902 entnehmen wir:

## I Einnahmen.

	Betrag für das Etatjahr 1902 „	Der vorige Etat setzt aus „	Mithin für 1902 mehr oder weniger „
Vom Staat verwaltete Bahnen:			
1. Aus dem Personen- und Gepäckverkehr . . . . .	390 028 000	391 175 000	— 1 147 000
2. Aus dem Güterverkehr . . . . .	934 715 000	959 015 000	— 24 300 000
3. Sonstige Einnahmen . . . . .	87 298 900	87 047 400	+ 251 500
Summe . . . . .	1 412 041 900	1 437 237 400	— 25 195 500
Antheil am Reinertrag der Main-Neckar-Eisenbahn . . . . .	559 017	539 627	+ 19 390
„ „ „ „ Wilhelmshaven-Oldenburger Eisenbahn . . . . .	713 967	678 719	+ 35 248
„ „ „ „ von Privateisenbahnen . . . . .	196 855	187 002	+ 9 853
Sonstige Einnahmen . . . . .	450 000	400 000	+ 50 000
Beiträge Dritter . . . . .	2 366 000	1 982 611	+ 383 389
Summe . . . . .	1 416 327 739	1 441 025 359	— 24 697 620

## II. Dauernde Ausgaben.

Vom Staat verwaltete Bahnen . . . . .	867 304 500	858 194 800	+ 9 109 700
Antheil Hessens . . . . .	10 512 691	11 184 455	— 671 764
Main-Neckar und Wilhelmshaven-Oldenburger Bahn . . . . .	99 786	214 050	— 114 264
Zinsen und Tilgungsbeträge . . . . .	3 153 000	3 154 642	— 1 642
Ministerialabtheilungen für das Eisenbahnwesen . . . . .	1 760 552	1 710 433	+ 50 119
Dispositionsbefolgungen u. s. w. . . . .	930 000	1 220 000	— 290 000
Summe . . . . .	883 760 529	875 678 380	+ 8 082 149

## III. Einmalige und außerordentliche Ausgaben.

Die Ausgaben für Um- und Neubauten vertheilen sich für die Directionsbezirke wie folgt:

Altona . . . . . 5 850 000 „	Elberfeld . . . . . 6 262 000 „	Königsberg . . . . . 250 000 „
Berlin . . . . . 3 991 500 „	Erfurt . . . . . 2 070 000 „	Magdeburg . . . . . 1 215 000 „
Breslau . . . . . 950 000 „	Essen . . . . . 4 026 000 „	Mainz . . . . . 1 539 000 „
Bromberg . . . . . —	Frankfurt a. M. . . . . 3 506 000 „	Münster . . . . . 383 000 „
Cassel . . . . . 1 396 000 „	Halle . . . . . 2 108 000 „	Posen . . . . . 200 000 „
Köln . . . . . 4 368 000 „	Hannover . . . . . 1 700 000 „	St. Joh.-Saarbrück . . . . . 1 900 000 „
Danzig . . . . . 1 720 000 „	Kattowitz . . . . . 2 755 000 „	Stettin . . . . . 700 000 „
Zusammen . . . . .	44 740 500 „	
Centralfonds . . . . .	46 900 000 „	
Gesamtsomme . . . . .	91 640 500 „	

## IV. Abschlufs.

	Betrag für das Etatsjahr 1902 „	Der vorige Etat setzt aus „	Mithin für 1902 mehr oder weniger „
Ordinarium:			
Die ordentlichen Einnahmen betragen . . . . .	1 413 961 739	1 439 042 748	— 25 081 009
Die dauernden Ausgaben betragen . . . . .	883 760 529	875 678 380	+ 8 082 149
Im Ordinarium: Ueberschufs . . . . .	530 201 210	563 364 368	— 33 163 158
Extraordinarium:			
Die außerordentlichen Einnahmen betragen . . . . .	2 366 000	1 982 611	+ 383 389
„ „ „ Ausgaben betragen . . . . .	91 640 500	100 887 000	— 9 246 500
Im Extraordinarium: Zuschufs . . . . .	89 274 500	98 904 389	— 9 629 889
bleibt Ueberschufs . . . . .	440 926 710	464 459 979	— 23 533 269

## V. Gesamt-Ergebnis.

Die Gesamtsumme der ordentlichen Einnahmen und dauernden Ausgaben des Etats der Eisenbahnverwaltung für das Etatsjahr 1902 stellt sich gegenüber der Veranschlagung für 1901 wie folgt:

Es betragen die ordentlichen Einnahmen:

im Etatsjahr 1902 . . . . .	1 413 961 739 „
„ „ 1901 . . . . .	1 439 042 748 „
mithin im Etatsjahr 1902 weniger . . . . .	25 081 009 „

Die dauernden Ausgaben:

im Etatsjahr 1902 . . . . .	883 760 529 „
„ „ 1901 . . . . .	875 678 380 „
mithin im Etatsjahr 1902 mehr . . . . .	8 082 149 „
und der Ueberschufs:	
im Etatsjahr 1902 . . . . .	530 201 210 „
„ „ 1901 . . . . .	563 364 368 „
mithin im Etatsjahr 1902 weniger . . . . .	33 163 158 „

Nach der auf Grund des Gesetzes vom 27. März 1882, betr. die Verwendung der Jahresüberschüsse der Verwaltung der Eisenbahn Angelegenheiten, aufgestellten Berechnung sind auf den vorgedachten Ueberschufs für das Etatsjahr 1902 von 530 201 210,— „ zur Verzinsung der Staatseisenbahn-Kapitalschuld im Sinne dieses Gesetzes . . . . . 141 618 191,32 „

in Rechnung zu stellen, so dafs zur Abschreibung von der Staatseisenbahn-Kapitalschuld verbleiben . . . . . 388 583 018,68 „

Nach dem Etat für 1901 sind zu dieser Abschreibung bestimmt . . . . . 414 048 663,33 „  
mithin für 1902 weniger . . . . . 25 465 644,65 „

## VI. Nachweisung der Betriebslängen der vom Staat verwalteten Eisenbahnen.

Bezirk der Eisenbahndirection	Nach der Veranschlagung zum Etat für das Etats- jahr 1902: Betriebslängen für öffentlichen Verkehr		Davon Bahn- erect, unter- geordneter Bedeutung am Jahres- schlusse
	zu Anfang des Jahres km	zu Ende des Jahres km	
1. Altona . . . . .	1 776,29	1 771,03	
2. Berlin . . . . .	641,05	675,25	
3. Breslau . . . . .	1 916,53	1 969,53	
4. Bromberg . . . . .	1 675,31	1 675,31	
5. Cassel . . . . .	1 720,40	1 794,65	
6. Köln . . . . .	1 357,63	1 359,91	
7. Danzig . . . . .	1 780,27	1 976,07	
8. Elberfeld . . . . .	1 128,97	1 160,69	
9. Erfurt . . . . .	1 564,63	1 564,63	
10. Essen a. Ruhr . . . . .	1 003,76	1 034,26	
11. Frankfurt a. Main . . . . .	1 681,93	1 698,44	
12. Halle a. Saale . . . . .	1 943,84	1 957,12	
13. Hannover . . . . .	1 786,35	1 754,92	
14. Kattowitz . . . . .	1 341,39	1 340,69	
15. Königsberg i. Pr. . . . .	1 591,59	1 591,59	
16. Magdeburg . . . . .	1 766,49	1 796,10	
17. Mainz . . . . .	890,62	925,80	
18. Münster i. W. . . . .	1 216,85	1 243,75	
19. Posen . . . . .	1 649,60	1 649,60	
20. St. Joh.-Saarbrück . . . . .	849,23	849,23	
21. Stettin . . . . .	1 769,88	1 743,60	
Zusammen . . . . .	31 392,88	31 930,77	11 723,86

Außerdem stehen unter besonderer (nicht Preussischer) Verwaltung die Preussischen Staatsbahnen:

1. Main-Neckar-Bahn (Preuss. Antheil)	8,02	8,02
2. Wilhelmshaven-Oldenb. Eisenbahn	52,38	52,38

## VII. Erläuterungen zu den Betriebs-einnahmen.

## Aus dem Personen- und Gepäckverkehr.

Die Einnahmen aus den alten, am 1. April 1900 im Betriebe gewesen Strecken haben im Rechnungsjahre 1900 383 705 000 „ betragen.

In das Etatsjahr 1902 fällt kein Osterfest. Das Jahr 1900 hatte ein solches. Mit Rücksicht hierauf wird für das Etatsjahr 1902 gegenüber dem Jahre 1900 auf eine Mindereinnahme aus dem Osterfestverkehr von 2 170 000 „ gerechnet. Eine weitere Mindereinnahme, die zu 1 500 000 „ angenommen wird, ergibt sich aus der Ermäßigung des Fahrgeldtarifs für beurlaubte Militärpersonen.

Die Einnahmevermehrung aus reiner Verkehrssteigerung gegenüber den Ergebnissen des Etatsjahres 1900 wird auf 2 % geschätzt. Diese vorsichtige Schätzung ist auch mit Rücksicht auf die Verlängerung der Geltungsdauer der gewöhnlichen Rückfahrkarten erfolgt, deren finanzielle Tragweite sich zur Zeit noch nicht übersehen läßt. Danach ist eine Mehreinnahme von rund 7 600 000 „ in Ansatz zu bringen.

Aus dem Betriebe der nach dem 1. April 1900 eröffneten und bis zum Schlusse des Etatsjahres 1902 zur Eröffnung kommenden Strecken tritt eine Einnahme von 2 393 000 „ hinzu.

Die zu veranschlagende Gesamteinnahme beträgt daher 390 028 000 „.

## Aus dem Güterverkehr.

Die Einnahmen aus den alten, am 1. April 1900 im Betriebe gewesen Strecken haben im Rechnungsjahre 1900 922 224 000 „ betragen.

Aus Anlaß der Ermäßigung der Zuckertarife ist eine Mindereinnahme von 500 000 „ in Ansatz gebracht.

Die Einnahmevermehrung aus reiner Verkehrssteigerung gegenüber den Ergebnissen des Etatsjahres 1900 wird auf 1 % geschätzt. Mit Rücksicht hierauf ist eine Mehreinnahme von rund 9 200 000 „ eingesetzt.

Aus dem Betriebe der nach dem 1. April 1900 eröffneten und der bis zum Schlusse des Etatsjahres 1902 zur Eröffnung kommenden Strecken tritt eine Einnahme von etwa 3 791 000 „ hinzu.

Die zu veranschlagende Gesamteinnahme beträgt hiernach 934 715 000 „.

## Für Ueberlassung von Bahnanlagen und für Leistungen zu Gunsten Dritter.

Die Veranschlagung der Einnahmen an Vergütungen für Ueberlassung von Bahnanlagen und für Leistungen zu Gunsten Dritter stützt sich im wesentlichen auf die darüber abgeschlossenen Verträge.

Die Vergütungen für verpachtete Strecken sind auf 2 110 500 „ veranschlagt, übersteigen

mithin die gleichen Ergebnisse für 1900 um rund 28 500 *M.* Die Mehreinnahme wird durch höhere Pachtbeträge von den Oberschlesischen Schmalspurbahnen erwartet.

Die Vergütungen fremder Eisenbahnverwaltungen und Besitzer von Anschlussgeleisen u. s. w. für Mitbenutzung von Bahnhöfen, Bahnstrecken und sonstigen Anlagen, sowie für Dienstleistungen von Beamten sind mit 6 493 400 *M.* in Ansatz gebracht. Es ergibt sich für das Etatsjahr 1902 eine Mindereinnahme von rund 237 400 *M.*

Au Vergütungen für Wahrnehmung des Betriebsdienstes für fremde Eisenbahnverwaltungen oder in gemeinschaftlichen Verkehren sind 741 900 *M.* und zwar gegen die wirkliche Einnahme in 1900 rund 50 700 *M.* weniger vorgesehen.

Die Vergütungen für Verwaltungskosten von Eisenbahnverbänden und Abrechnungsstellen sind zu 428 700 *M.*, mithin gegen 1900 um rund 45 100 *M.* niedriger veranschlagt. Im Jahre 1900 sind von fremden Eisenbahnverwaltungen einmalige Druckkosten für Fahrscheinefte erstattet, die für 1902 nicht zu erwarten sind.

Die Vergütungen für die in den Werkstätten ausgeführten Arbeiten für Dritte sind nach den wirklichen Ergebnissen des Jahres 1900 und unter Berücksichtigung der zu erwartenden Veränderungen in dem Umfange der Arbeiten zu 2 904 700 *M.*, mithin gegen 1900 um rund 120 700 *M.* niedriger veranschlagt.

Die Vergütungen der Reichspostverwaltung sind im Hinblick auf die zu erwartende Steigerung des Postverkehrs und wegen Hinzutritts der neu zu eröffnenden Bahnen höher veranschlagt worden. Für Benutzung von Wagenabtheilungen zum Postdienst, Beförderung von Eisenbahnpostwagen und Gestellung von Beiwagen sind 3 435 800 *M.*, mithin gegen 1900 mehr rund 47 700 *M.* veranschlagt. Ferner sind für das Unterstellen, Reinigen, Beleuchten, Schmieren, Rangiren u. s. w. der Eisenbahnpostwagen 1 477 200 *M.*, mithin gegen 1900 rund 26 900 *M.* mehr angesetzt. Ebenfalls sind für Benutzung von Hebevorrichtungen auf den Bahnhöfen 278 700 *M.*, mithin gegen 1900 rund 5400 *M.* mehr vorgesehen. Für das Bestellen und die Abnahme von Eisenbahnpostwagen ist ungefähr die bezügliche Einnahme in 1900 mit 9000 *M.* eingestellt. Endlich sind für die Bewachung der Reichs- und Staatsgraphenanlagen, für die Benutzung und Begleitung von Bahnmelsterwagen u. s. w. 95 500 *M.*, mithin gegen 1900 mehr rund 1100 *M.* veranschlagt.

Die Vergütung der Neubauverwaltung an allgemeinen Verwaltungskosten ist für das Etatsjahr 1902 auf 8 950 000 *M.*, mithin um rund 1 326 300 *M.* höher angenommen als im Etatsjahre 1900. Der veranschlagte Betrag ist nach dem voraussichtlichen erheblichen Umfange der Bauhätigkeit im Etatsjahre 1902 bemessen.

Die Gesamteinnahme stellt sich somit auf 26 925 400 *M.*, mithin gegen 1900 mehr rund 978 800 *M.*

#### Für Ueberlassung von Betriebsmitteln.

Die Einnahmen an Vergütungen für Ueberlassung von Betriebsmitteln bestehen theils aus Miete, theils aus Leihgeld. Unter „Miete“ wird die Entschädigung für die Benutzung fremder Betriebsmittel im gewöhnlichen gegenseitigen Verkehr verstanden, während als „Leihgeld“ die auf Grund besonderer Vereinbarungen zu zahlende Vergütung für auf Zeit abgegebene Betriebsmittel bezeichnet wird. Beiderlei Einnahmen sind zusammen, jedoch für Locomotiven und Wagen getrennt, veranschlagt worden.

An Miete und Leihgeld für Locomotiven sind für das Etatsjahr 1902 = 7900 *M.* vorgesehen, welcher Betrag hinter dem wirklichen Ergebniss für 1900 um etwa 8700 *M.* zurückbleibt. Eine Ausleihe u. s. w. von Locomotiven an andere Verwaltungen ist nur in beschränktem Umfange zu erwarten.

Der Gesamtbetrag aus Miete und Leihgeld für Wagen ist für das Etatsjahr 1902 auf 16 729 200 *M.* angenommen. Die Veranschlagung hat auf der Grundlage der Ergebnisse für 1900 unter angemessener Berücksichtigung der Verkehrsverhältnisse und der fortschreitenden Erweiterung des Eisenbahnnetzes stattgefunden.

Die Gesamteinnahme stellt sich auf 16 737 100 *M.*, mithin gegen die wirklichen Ergebnisse für 1900 höher um rund 48 000 *M.*

#### Erträge aus Veräußerungen.

Die Veranschlagung des Erlöses aus dem Verkaufe von Materialien, die bei der Unterhaltung der Inventarien, der baulichen Anlagen, der Betriebsmittel und maschinellen Anlagen sowie bei der Erneuerung des Oberbaues und der Betriebsmittel gewonnen werden, hat unter Berücksichtigung der bei den Ausgaben vorgesehenen Aufwendungen und der zur Zeit der Veranschlagung geltenden Preise stattgefunden, wobei angenommen ist, dass die im Etatsjahre 1902 zu gewinnenden, für Eisenbahnzwecke nicht mehr verwendbaren Materialien in demselben Jahre auch veräußert werden. Die Einnahme aus der Abgabe von Materialien an die Neubauverwaltung, Reichspostverwaltung, fremde Eisenbahnen, Privatpersonen u. s. w. ist, soweit es sich um neue Materialien handelt, entsprechend der Veranschlagung der für diese Materialien entstehenden Ausgaben, die Einnahme aus der Abgabe von Gas aus dem Verkauf von Nebenproducten der Gasanstalten nach der wirklichen Einnahme des Jahres 1900 unter Berücksichtigung der zu erwartenden Aenderungen bemessen worden.

Die Veranschlagung beträgt 27 222 000 *M.* und ergibt gegen 1900 einen Mehrbetrag von

rund 1 494 000  $\mathcal{M}$ . Dafs trotz des Rückganges der Preise für Altmaterialien gegen die Wirklichkeit 1900 eine Mehreinnahme vorgesehen werden konnte, ist im wesentlichen auf den gröfseren Umfang der Erneuerung im Etatsjahre 1902 zurückzuführen.

#### Verschiedene Einnahmen einschließlich der Einnahmen aus Staatsneben- fonds zu Wohlfahrtszwecken.

Die Veranschlagung der verschiedenen Einnahmen, zu welchen hauptsächlich die Einnahmen an Telegraphengebühren, Pächten und Mieten (für Bahnwirthschaften, Wohnungen, Diensträume der Post, Steuer n. s. w., Lagerplätze und dergl.), die statntmäßigen Pensionskasseneinnahmen sowie die Einnahmen aus Staatsnebenfonds zu Wohlfahrtszwecken gehören, ist theils nach den reglements- oder vertragsmäßigen Sätzen, theils nach den Ergebnissen für 1900 unter Berücksichtigung der neu zu eröffnenden Strecken erfolgt.

Gegen die Ergebnisse von 1900 sind Mehreinnahmen vorgesehen an Telegraphengebühren (rund 7900  $\mathcal{M}$ ), an Pächten für Bahnwirthschaften infolge Zugangs neuer Strecken und anderweiter Verpachtungen (rund 226 300  $\mathcal{M}$ ), an Mieten für Lagerräume und neu hinzugekommene Wohnungen für untere Bedienstete (rund 294 000  $\mathcal{M}$ ), an Pächten für Lagerplätze, Grasplätze n. s. w. infolge weiterer Verpachtungen und Steigerung der Pachtzinse (rund 104 600  $\mathcal{M}$ ), an Einnahmen aus Staatsnebenfonds zu Wohlfahrtszwecken (rund 11 100  $\mathcal{M}$ ).

Mindereinnahmen sind besonders in Ansatz gebracht an statntmäßigen Pensionskasseneinnahmen infolge Anflösung des Pensions-Garantiefonds und Abnahme der Pensionskassenmitglieder durch Tod und Pensionirung (rund 976 000  $\mathcal{M}$ ).

Die Gesamteinnahme beziffert sich auf 16 414 400  $\mathcal{M}$  und ergibt gegen 1900 einen Minderbetrag von rund 750 900  $\mathcal{M}$ .

#### VIII. Erläuterungen zu den Betriebs- ausgaben.

Die dauernden Ausgaben vertheilen sich wie folgt:

Persönliche Ausgaben insgesamt . . . 397 789 100  $\mathcal{M}$

Sachliche Ausgaben:

Für Unterhaltung und Ergänzung der Inventarien sowie für Beschaffung der Betriebsmaterialien.

Unterhaltung und Ergänzung der Inventarien . . . . . 7 496 000  $\mathcal{M}$

Beschaffung der Betriebsmaterialien:

1. Drucksachen, Schreib- u. Zeichenmaterialien . . . . . 5 529 000 "

2. Kohlen, Koks und Briketts . . . . . 69 727 000 "

3. Sonstige Betriebsmaterialien . . . . . 18 129 000 "

Bezug von Wasser, Gas und Elektrizität von fremden Werken . . . . . 8 394 000 "

Summe 109 275 000  $\mathcal{M}$ .

Für Unterhaltung, Erneuerung und Ergänzung der baulichen Anlagen.

Löhne der Bahnunterhaltungsarbeiter . . . 42 862 000  $\mathcal{M}$

Beschaffung der Oberbau- und Baumaterialien auf Vorrath:

1. Schienen . . . . . 22 552 000 "

2. Kleineseisenzeug . . . . . 10 615 000 "

3. Weichen . . . . . 6 726 000 "

4. Schwellen . . . . . 25 641 000 "

5. Baumaterialien . . . . . 10 946 000 "

Sonstige Ausgaben einschliesslich der

Kosten kleinerer Ergänzungen . . . 42 844 000 "

Kosten erheblicher Ergänzungen . . . 9 891 000 "

Summe 171 477 000  $\mathcal{M}$ .

Für Unterhaltung, Erneuerung und Ergänzung der Betriebsmittel und der maschinellen Anlagen.

Löhne der Werkstättenarbeiter . . . 51 514 000  $\mathcal{M}$

Beschaffung der Werkstattematerialien

auf Vorrath . . . . . 81 957 000 "

Sonstige Ausgaben . . . . . 6 788 000 "

Beschaffung ganzer Fahrzeuge:

1. Locomotiven . . . . . 29 300 000 "

2. Personenzüge . . . . . 10 000 000 "

3. Gepäck- und Güterwagen . . . . . 15 700 000 "

Summe 146 259 000  $\mathcal{M}$ .

Für Benutzung fremder Bahnanlagen und für Dienstleistungen fremder Beamten.

Vergütung für gepachtete Strecken . . . 1 575 500  $\mathcal{M}$

Vergütung für Mitbenutzung von Bahnhöfen, Bahnstrecken und sonstigen

Anlagen sowie für Dienstleistungen

von Beamten fremder Eisenbahnver-

waltungen oder Besitzer von An-

schnlfsgleisen . . . . . 3 485 300 "

Vergütung für Wahrnehmung des Be-

triebsdienstes auf der eigenen Strecke

oder in gemeinsamen Verkehren durch

fremde Eisenbahnverwaltungen . . . 1 143 400 "

Vergütung für Verwaltungskosten von

Eisenbahnverbänden u. Abrechnungs-

stellen . . . . . 144 200 "

Summe 6 148 400  $\mathcal{M}$ .

Für Benutzung fremder Betriebsmittel.

Miethe und Leihgeld für Locomotiven . . . —

Miethe und Leihgeld für Wagen . . . 13 636 800  $\mathcal{M}$

Verschiedene Ausgaben . . . . . 23 719 200 "

ergibt eine Gesamtausgabe von 867 804 500  $\mathcal{M}$ .

Die Erläuterungen zu den einzelnen Posten der sachlichen Ausgaben lauten in der Hauptsache wie folgt:

Für Unterhaltung u. Ergänzung der Inventarien, sowie für Beschaffung der Betriebsmaterialien.

Die Kosten für Unterhaltung und Ergänzung der Inventarien sind nach der wirklichen Ausgabe des Etatsjahres 1900 unter Berücksichtigung der eingetretenen und zu erwartenden Streckenvermehrung, Verkehrssteigerung und sonstigen Aenderungen veranschlagt und dementsprechend um rund 192 000  $\mathcal{M}$  höher als die wirkliche Ausgabe jenes Jahres angenommen worden.

Die Veranschlagung der Kosten für Drucksachen, Schreib- und Zeichnmaterialien ist in gleicher Weise wie für die Inventarien erfolgt, wobei jedoch zu berücksichtigen war, daß im Jahreschlusse 1900 die Bestandswerthe an Drucksachen nicht übertragen sind, und daß daher die Ausgabe des genannten Jahres um diese Werthe einmalig erhöht ist.

Die veranschlagten Kosten für Beschaffung der Feuerungs- und sonstigen Betriebsmaterialien sind nach dem wirklichen Verbrauch des Jahres 1900 unter Berücksichtigung der eingetretenen und zu erwartenden Veränderungen veranschlagt worden. Diese Materialien werden zum überwiegenden Theile für den Zugdienst verbraucht, nebenbei noch zur Heizung, Beleuchtung, Reinigung von Diensträumen n. s. w. Soweit die Materialien für den Zugdienst Verwendung finden, ist die Ausgabe von der Anzahl der für diesen veranschlagten Locomotivkilometer und Wagenachskilometer abhängig. Diese sind festgesetzt auf Grund der wirklichen Leistungen im Etatsjahre 1900 unter Berücksichtigung der Leistungen auf den hinzutretenden neuen Strecken sowie eines Zuschlags für die zu erwartende Verkehrssteigerung auf 446 070 000 Locomotivkilometer und 13 431 500 000 Wagenachskilometer, wobei zur Berechnung gezogen sind:

- a) bezüglich der Locomotivkilometer: die Leistungen der Locomotiven von Zügen (Nutzkilometer) zusätzlich der Leerfahrkilometer und der Nebenleistungen im Rangir- und Reservendienst. Betreffs des letzteren ist, entsprechend dem Materialverbrauche, jede Stunde Rangirdienst zu 5 und jede Stunde Zugreservendienst zu 2 Locomotivkilometer gerechnet;
- b) bezüglich der Wagenachskilometer: die Leistungen der eigenen und fremden Wagen sowie der Eisenbahnpostwagen auf eigenen Bahnstrecken.

Von der im ganzen veranschlagten Ausgabe entfallen auf 1000 Locomotivkilometer 196,96  $\mathcal{M}$ , auf 1000 Wagenachskilometer 6,54  $\mathcal{M}$ , während diese Ausgaben im Etatsjahre 1900 rund 195,38  $\mathcal{M}$  und 6,60  $\mathcal{M}$  betragen haben. Die bei diesen beiden Unterpositionen angenommenen Beträge übersteigen die wirkliche Ausgabe für 1900 um rund 1 501 000  $\mathcal{M}$  und 380 000  $\mathcal{M}$ .

Diese Mehrausgaben sind in der Hauptsache auf den Mehrverbrauch an Betriebsmaterialien infolge der durch die angenommene Verkehrssteigerung bedingten vermehrten kilometrischen Leistungen der Betriebsmittel zurückzuführen.

Nach Verhältnis des wirklichen Verbrauchs sind im Etatsjahre 1900 5 919 350 t Steinkohlen, Steinkohlenbriketts und Koks zur Locomotivfeuerung zum durchschnittlichen Preise von 10,59  $\mathcal{M}$ , im ganzen rund 62 685 900  $\mathcal{M}$  ver-

anschlagt, mithin für 1000 Locomotivkilometer 13,27 t zum Werthe von 140,53  $\mathcal{M}$ , gegenüber 13,27 t zum gleichen Werthe im Etatsjahre 1900.

Die Veranschlagung nach dem wirklichen Verbräuche des Etatsjahres 1900 unter Berücksichtigung der Verkehrssteigerung, der Streckenvermehrung und der weiteren Verbesserung der Beleuchtung ist um rund 558 000  $\mathcal{M}$  höher erfolgt, als die wirkliche Ausgabe für 1900 ergibt.

#### Für Unterhaltung, Erneuerung und Ergänzung der baulichen Anlagen.

Für die Unterhaltung der baulichen Anlagen sind 62 120 Arbeiter mit einem Lohnaufwand von rund 12 862 000  $\mathcal{M}$  veranschlagt. Im Jahre 1900 betrug die wirkliche Ausgabe an Löhnen, einschliesslich der an Unternehmer gezahlten Lohnbeträge, bei einer Beschäftigung von 58 836 Köpfen rund 40 168 000  $\mathcal{M}$ , für das Etatsjahr 1902 sind sonach 3284 Arbeiter und 2 694 000  $\mathcal{M}$  Lohn mehr vorgesehen. Für die unter der Voraussetzung normaler Witterungsverhältnisse erfolgte Veranschlagung war die Erweiterung des Bahnnetzes sowie die Vermehrung der Unterhaltungsgegenstände auf den älteren Betriebsstrecken und der grössere Umfang des Gleisumbaus zu berücksichtigen. Insgesamt ist hierfür eine Mehrausgabe von 2 781 000  $\mathcal{M}$  in Ansatz gebracht worden.

Außerdem war die Erhöhung der Lohnsätze in Betracht zu ziehen, die sich aus dem Aufücken der Arbeiter in den Lohnstufen der Lohn-Etats ergibt und im ganzen einen Betrag von rund 430 000  $\mathcal{M}$  erfordert.

Die Kosten der Schneeräumung sind wie in den Vorjahren nach Durchschnittssätzen veranschlagt und demgemäss um rund 517 000  $\mathcal{M}$  niedriger als die wirkliche Ausgabe in 1900 zum Ansatz gekommen.

Die für die gewöhnliche Unterhaltung der baulichen Anlagen überhaupt in Betracht kommende Arbeiterkopffzahl für 1 km durchschnittliche Länge der unterhaltenen Bahnstrecken ist von 1,91 im Etatsjahre 1900 auf 1,94 im Etatsjahre 1902 gestiegen.

Von den veranschlagten Materialien sind zur Abgabe an Dritte Materialien im Gesamtbetrage von rund 1 211 000  $\mathcal{M}$  vorgesehen.

Davon entfallen auf:

Schienen . . . . .	196 300 $\mathcal{M}$
Kleineisenzeug . . . . .	97 400 „
Weichen . . . . .	481 700 „
Schwellen . . . . .	378 900 „
Baumaterialien . . . . .	56 700 „

Die nach Abzug der vorstehend mit ihren Beschaffungskosten angegebenen Mengen verbleibenden Materialien sind für die Erneuerung des Oberbanes bestimmt. Der Bedarf hierfür ist durch örtliche Aufnahme festgestellt, wobei insbesondere die Länge der zum Zwecke der

Erneuerung mit neuem Material umzubauenden Geleise zu 2085,10 km ermittelt ist. Von dieser Gesamtlänge sollen 1176,34 km mit hölzernen Querschwellen und 908,76 km mit eisernen Querschwellen hergestellt werden.

Zu den vorbezeichneten Geleiseumbauten sowie zu den notwendigen Einzelauswechslungen sind erforderlich:

1. Schienen, 185 879 t durchschnittlich zu 120,27 $\mathcal{M}$ , rund	—	22 355 700
2. Kleineisenzeug, 74 789 t durchschn. zu 140,63 $\mathcal{M}$ , rund	—	10 517 600
3. Weichen, einschl. Herz- und Kreuzungstücke:		
a) 6400 Stück Zungenvorrichtungen zu 475 $\mathcal{M}$ . . . . .	3 040 000	—
b) 4800 Stück Stellblöcke zu 95 $\mathcal{M}$ . . . . .	168 000	—
c) 8800 Stück Herz- und Kreuzungstücke zu 195 $\mathcal{M}$ . . . . .	1 716 000	—
d) für das Kleineisenzeug zu den Weichen und sonstige Weichentheile . . . . .	1 320 800	6 244 300
4. Schwellen:		
a) 2904 000 Stück hölzerne Bahnschwell., durchschnittlich zu 4,46, $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	12 959 100	—
b) 380 000 m hölz. Weichenschwellen, durchschnittlich zu 2,76 $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	1 050 000	—
c) 101 015 t eiserne Schwellen zu Geleisen und Weichen, durchschnittl. zu 111,40 $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	11 253 000	25 262 100
	—	64 379 700

Gegen die wirkliche Ausgabe für die Erneuerung des Oberbaues im Jahre 1900 stellt sich die vorstehende Veranschlagung um rund 6 170 000  $\mathcal{M}$  höher. Die Länge des zum Zweck der Oberbau-Erneuerung notwendigen Geleiseumbaus mit neuem Material übersteigt die Länge der im Etatsjahre 1900 mit solchem Material wirklich umgebauten Geleise um rund 303 km (17 vom Hundert). Das Mehr entfällt zum weitaus grössten Theile auf die Geleiserneuerung mit dem auf den wichtigeren, von Schnellzügen befahrenen oder sonst stark belasteten Strecken eingeführten schweren Oberbau. Ebenso wie beim Geleisumbau, stellte sich auch bei der Einzelauswechslung unter Berücksichtigung der aufkommenden und der in den Beständen vorhandenen brauchbaren Materialien das Bedürfnis an neuem Material höher als im Etatsjahre 1900. Ausserdem mußten die inzwischen eingetretenen, zum Theil erheblichen Preisveränderungen berücksichtigt werden.

Im einzelnen beträgt der Bedarf gegen die wirklichen Ergebnisse des Jahres 1900:

a) für Schienen mehr rund . . . . .	3 508 000 $\mathcal{M}$
b) „ Kleineisenzeug weniger rund . . . . .	2 004 000 „
c) „ Weichen mehr rund . . . . .	680 000 „
d) „ Schwellen mehr rund . . . . .	3 988 000 „

IV.22

Zu a. Der Preis der Schienen ist entsprechend dem bestehenden Lieferungsvertrage angenommen. Unter Berücksichtigung der Nebenkosten stellt er sich f. d. Tonne um 2,03  $\mathcal{M}$  höher, als der rechnungsmässige Preis der Schienen im Jahre 1900, was, auf den Umfang der Beschaffungen dieses Jahres bezogen, einem Mehrbetrage bei der Veranschlagung von rund 324 000  $\mathcal{M}$  entspricht. Infolge des grösseren Umfanges der Erneuerung entsteht eine Mehrausgabe von rund 3 184 000  $\mathcal{M}$ .

Zu b. Der Durchschnittspreis des Kleineisenzeugs ist um 71,71  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne niedriger zum Ansatz gekommen, wodurch sich eine Minderausgabe von rund 4 229 000  $\mathcal{M}$  ergibt. Für den aus dem grösseren Umfang der Erneuerung erwachsenden Mehrbedarf an Kleineisenzeug ist dagegen eine Mehrausgabe von rund 2 225 000  $\mathcal{M}$  vorgesehen.

Zu c. Bei den Weichen ergibt sich aus der Veränderung der Preise eine Minderausgabe von rund 61 000  $\mathcal{M}$ , während aus dem grösseren Bedarf an Weichenmaterialien eine Mehrausgabe in Höhe von rund 741 000  $\mathcal{M}$  erwächst.

Zu d. Bei den hölzernen Schwellen ist der Durchschnittspreis von dem Verhältniss abhängig, in welchem die verschiedenen Holzarten zur Anfertigung der Schwellen verwendet werden. Unter Berücksichtigung dieses Verhältnisses stellt sich der Durchschnittspreis für die Bahnschwellen um 12  $\phi$  f. d. Stück und der Durchschnittspreis der Weichenschwellen um 3  $\phi$  f. d. Meter höher als im Etatsjahre 1900. Der Preis der eisernen Schwellen ist entsprechend dem bestehenden Lieferungsvertrage angenommen. Unter Berücksichtigung der Nebenkosten übersteigt er den Preis für 1900 um 90  $\phi$  f. d. Tonne. Hierdurch entsteht im ganzen eine Mehrausgabe von rund 597 000  $\mathcal{M}$ , während für die umfangreiche Erneuerung ein Mehrbetrag von 3 389 000  $\mathcal{M}$  erforderlich ist.

Für die Veranschlagung des Bettungsmaterials waren die Erweiterung des Bahnnetzes und die Vermehrung der Geleise auf den älteren Betriebsstrecken, ferner der grössere Umfang der Geleiserneuerung und die eingetretene Erhöhung des Durchschnittspreises in Betracht zu ziehen. Die Verbesserung der Bettung durch eine ansgedehnte Verwendung von gesiebttem Kies und uamentlich von Steinschlag ist, wie in den Vorjahren, auch für das Veranschlagungsjahr in Aussicht genommen. Der Gesamtbedarf an Bettungsmaterial für die Unterhaltung und Erneuerung der Geleise und Weichen ist zu rund 3 056 000 cbm ermittelt.

Die Ausgabe für die gewöhnliche Unterhaltung — einschließlich der Kosten für die zur unmittelbaren Verwendung beschafften Baumaterialien, aber ausschliesslich der bereits berücksichtigten Löhne und der vorgesehnen

3

Kosten für die auf Vorrath beschafften Baumaterialien — ist wie folgt veranschlagt:

1. Unterhaltung des Bahnkörpers mit allen Bauwerken und Nebenanlagen, 31 600 km Bahnkörper zu 154 $\mathcal{M}$ . . . . .	4 866 400
2. Unterhaltung der Weichen u. Kreuzungen mit Zubehör, 113 720 Stück Zangenvorrichtungen und Kreuzungen zu 6,50 $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	739 200
3. Unterhaltung der Gebäude mit rund 813 000 000 $\mathcal{M}$ Baukapital zu 1% . . . . .	8 130 000
4. Unterhaltung der Stellwerke und optischen Signale, 71 690 Hebel zu 26,30 $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	1 885 400
5. Unterhaltungen der elektrischen Leitungen sowie der elektrischen Signal-, Sprech- und Schreibwerke, 31 600 km Bahnkörper zu 38,50 $\mathcal{M}$ . . . . .	1 216 600
6. Unterhaltung der Zufahrwege, Vorplätze und Ladestraßen u. s. w., 240 300 a Befestigungen zu 5,80 $\mathcal{M}$ , rund . . . . .	1 393 700
7. Unterhaltung aller sonstigen Anlagen . . . . .	2 590 000
8. Insgesamt, nicht besonders vorgesehene Ausgaben . . . . .	498 900
9. Für neu zu eröffnende Strecken . . . . .	99 800
	21 415 000

#### Für Unterhaltung, Erneuerung und Ergänzung der Betriebsmittel und der maschinellen Anlagen.

Vom dem Gesamtbetrage entfallen 90 259 000  $\mathcal{M}$  auf die Kosten für die Unterhaltung, Erneuerung und Ergänzung der Betriebsmittel und der maschinellen Anlagen.

Außer den eingestellten Tage- und Stücklöhnen für Werkstättenarbeiter sind an solchen Löhnen noch 3 207 000  $\mathcal{M}$  vorgesehen, so daß im ganzen eine Lohnausgabe von rund 54 721 000  $\mathcal{M}$  für Werkstättenarbeiter, gegenüber einer wirklichen Lohnausgabe im Etatsjahre 1900 von 53 222 706  $\mathcal{M}$ , angenommen ist. Während im letzteren Jahre im Durchschnitt 47 407 Arbeiter beschäftigt waren, sind für 1902 mit Rücksicht auf die gegen 1900 angenommene Verkehrssteigerung und die hierdurch verursachte größere Reparaturbedürftigkeit der Betriebsmittel und maschinellen Anlagen 48 728 Arbeiter, mithin 1321 Köpfe mehr, als erforderlich erachtet worden.

An Werkstattematerialien sind veranschlagt:

1. für Metalle . . . . .	23 519 000 $\mathcal{M}$
2. Hölzer . . . . .	4 752 000 „
3. „ Drogen und Farben . . . . .	1 837 000 „
4. „ Manufactur, Posamentir., Leder- und Seilerwaaren . . . . .	1 364 000 „
5. „ Glas und Glaswaaren . . . . .	462 000 „
6. „ sonstige Materialien . . . . .	2 200 000 „
zusammen . . . . .	34 134 000 $\mathcal{M}$

Der unter 1 für Metalle veranschlagte Betrag enthält für Erneuerung einzelner Theile:

der Locomotiven und Tender . . . . .	4 664 000 $\mathcal{M}$
„ Personenwagen . . . . .	597 000 „
„ Gepäck- und Güterwagen . . . . .	1 795 000 „

Die Ausgaben bei Pos. 1, 2 und 3 sind nach den wirklichen Ausgaben des Etatsjahres 1900 unter Berücksichtigung der eingetretenen oder

zu erwartenden Veränderungen sowie der zur Zeit geltenden Materialpreise veranschlagt.

Die Kosten für Unterhaltung der Betriebsmittel sind im besonderen abhängig von der Anzahl der hierfür veranschlagten Locomotivkilometer und Wagenachskilometer. Die Leistungen sind festgesetzt auf 516 000 000 Locomotivkilometer und 13 398 500 000 Wagenachskilometer, wobei zur Berechnung gezogen sind:

- bezüglich der Locomotivkilometer: die Leistungen der Locomotiven vor Zügen (Nutzkilometer) zusätzlich der Leerfahrkilometer und der Nebenleistungen im Rangirdienst. Betreffs der letzteren ist jede Stunde Rangirdienst zu 10 Locomotivkilometer gerechnet, dagegen ist der Zugreservendienst außer Betracht gelassen;
- bezüglich der Wagenachskilometer: die Leistungen der eigenen Wagen auf eigenen und fremden Strecken.

Die hiernach für das Etatsjahr 1902 ermittelten Ausgaben übersteigen die wirkliche Ausgabe des Jahres 1900 um rund 1 493 000  $\mathcal{M}$ . Dieser Mehranwand ist in den der angenommenen Verkehrssteigerung entsprechend veranschlagten kilometrischen Leistungen und der hiermit im Zusammenhange stehenden größeren Reparaturbedürftigkeit der Betriebsmittel begründet. Der Bedarf für die außergewöhnliche Unterhaltung und Ergänzung der maschinellen Anlagen ist nach örtlicher Prüfung festgestellt worden.

Die Kosten für die Beschaffung ganzer Fahrzeuge sind im einzelnen, wie folgt, veranschlagt:

500 Stück Locomotiven verschiedener Gattung . . . . .	29 300 000 $\mathcal{M}$
650 Stück Personenwagen verschiedener Gattung . . . . .	10 000 000 „
5000 Stück Gepäck- und Güterwagen verschiedener Gattung . . . . .	15 700 000 „

Die Gesamtkosten im Betrage von 55 000 000  $\mathcal{M}$  übersteigen die wirkliche Ausgabe des Jahres 1900 um rund 4 056 000  $\mathcal{M}$ .

#### IX. Berechnung der Rücklagen.

1. Bezüglich der Schienen. a) Hauptgeleise. Die Länge der durchgehenden Geleise sämtlicher Preussischer Staatsbahnen wird nach dem Jahresmittel für das Etatsjahr 1902 rund 45 099 km betragen, von denen 43 972 km aus Stahlschienen, 1127 km aus Eisenschienen bestehen. Der Jahresverkehr auf sämtlichen Hauptgeleisen ist zu rund 346 472 000 Nutzkilometern angenommen, von denen rund 339 513 000 Nutzkilometer auf die Stahlschienen und 6 950 000 auf die Eisenschienen entfallen. Es wird demnach im Etatsjahre 1902 jede Stelle der mit Stahlschienen versehenen Hauptgeleise durchschnittlich von 7725 Zügen, der mit Eisenschienen versehenen von 6175 Zügen befahren

werden. Unter der Annahme, daß Stahlschienen einer Beanspruchung durch 200 000 Züge, Eisenschienen einer solchen durch 70 000 Züge widerstehen, würde — einen gleichen Verkehr, wie den für das Etatsjahr 1902 veranschlagten, auch für die folgenden Jahre vorausgesetzt —

$$\text{die Dauer der Stahlschienen auf } \frac{200\,000}{7725} = \text{rund } 26 \text{ Jahre, die der Eisenschienen auf } \frac{70\,000}{6175} = \text{rund } 11 \text{ Jahre anzunehmen sein.}$$

Für die Erneuerung werden gegenwärtig ausschließlich Stahlschienen verwandt, deren Neuwerth durchschnittlich zu rund 120  $\mathcal{M}$  für die Tonne, bei einem mittleren Gewichte von 36 kg für 1 m Schiene anzunehmen ist. Das durchschnittliche Gewicht der auszuwechselnden alten Schienen ist zu rund 31 kg für 1 m und der Materialwerth zu rund 73  $\mathcal{M}$  für die Tonne angesetzt.

Um hiernach den Werth der jetzigen Stahlschieneugeleise, nach Abzug des künftigen Altwerthes derselben durch sechszwanzigmalige Rücklagen zu decken, muß die Jahresrücklage  $x$  in einer Höhe erfolgen, welche sich bei Annahme des Zinsfußes von  $3\frac{1}{2}\%$  aus der Gleichung

$$x = \frac{2.43972(36.120 - 31.73) \cdot 0.035}{(1.035)^{26} - 1} = 4\,379\,000 \mathcal{M}$$

ergiebt.

In ähnlicher Weise ermittelt sich die erforderliche Jahresrücklage für die Eisenschienen zu:

$$y = \frac{2.1127(36.120 - 31.73) \cdot 0.035}{(1.035)^{11} - 1} = 353\,000 \mathcal{M}.$$

b) Nebengeleise. Auf sämtlichen Nebengeleisen, deren Länge im Jahresdurchschnitt rund 16 829 km beträgt, soll nach der Veranschlagung eine Betriebsleistung von rund 15 021 000 Rangirstunden, also rund 0,90 Rangirstunden für 1 m Geleis, stattfinden. Wird der Schienenverschleiß mit Rücksicht darauf, daß zu den Nebengeleisen im allgemeinen die in den Hauptgeleisen ausgewechselten Schienen Verwendung finden, bei je 12 Rangirstunden zu 1 m Geleis angenommen, so ist die mittlere Dauer der Schienen in den Nebengeleisen zu  $\frac{12}{0.90} = \text{rund } 13 \text{ Jahren zu rechnen.}$

Der Werth der zu Nebengeleisen noch brauchbaren Schienen ist zu rund 90  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne, der spätere Altwerth zu rund 58  $\mathcal{M}$  veranschlagt; das anfängliche Gewicht von rund 32 kg f. d. Schiene wird auf durchschnittlich 30,5 kg sinken.

Hiernach ermittelt sich der Rücklagesatz:

$$z = \frac{2.16829(32.90 - 30.5) \cdot 0.035}{(1.035)^{13} - 1} = 2\,321\,000 \mathcal{M}.$$

Für die Erneuerung der Schienen sind im Etat nach Abzug der für die zu gewinnenden Schienen anzunehmenden Werthe 10 114 000  $\mathcal{M}$

vorgesehen, gegenüber der erforderlichen Rücklage also mehr:

$$10\,114\,000 - (4\,379\,000 + 353\,000 + 2\,321\,000) = 3\,061\,000 \mathcal{M}.$$

2. Kleineisenzeug. Das für die Haupt- und Nebengeleise zu verwendende Kleineisenzeug hat nach dem Mittel der verschiedenen Oberbausysteme ein anfängliches Gewicht von rund 19,7 t für 1 km Geleis, während das Gewicht des auszuwechselnden alten Materials zu rund 10 t für 1 km Geleis zu rechnen ist. Der Neuwerth des Kleineisenzeugs ist im Durchschnitt zu rund 137,50  $\mathcal{M}$ , der Altwerth zu rund 63  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne veranschlagt. Die mittlere Dauer des Kleineisenzeugs ist auf 20 Jahre anzunehmen. Der erforderliche Rücklagesatz ergibt sich demnach für die vorhandenen 61 928 km Haupt- und Nebengeleise zu:

$$x = \frac{61\,928(19.7 \cdot 137.5 - 10.63) \cdot 0.035}{(1.035)^{20} - 1} = 4\,551\,000 \mathcal{M}.$$

Der Unterschied gegen den für die Erneuerung vorgesehenen Betrag beläuft sich auf:

$$7\,456\,000 - 4\,551\,000 = 2\,905\,000 \mathcal{M}.$$

3. Weichen. Die Zahl der im Jahresdurchschnitt vorhandenen Weichen beträgt 115 000 Stück, die durchschnittliche Dauer einer Weiche erfahrungsgemäß 14 Jahre. Der Neuwerth einer Weiche mit Kleineisenzeug ist zu rund 900  $\mathcal{M}$ , der Altwerth zu rund 140  $\mathcal{M}$  angenommen. Die erforderliche Jahresrücklage ermittelt sich hiernach aus der Gleichung:

$$x = \frac{115\,000(900 - 140) \cdot 0.035}{(1.035)^{14} - 1} = 4\,944\,000 \mathcal{M}.$$

Für die Erneuerung der Weichen sind nach Abzug des Altwerthes vorgesehen 5 528 000  $\mathcal{M}$ , gegenüber der erforderlichen Rücklage also mehr

$$5\,528\,000 - 4\,944\,000 = 584\,000 \mathcal{M}.$$

4. Schwellen. Von den im Jahresdurchschnitt 61 928 km umfassenden Haupt- und Nebengeleisen sind:

45 270 km mit hölzernen Querschwellen,  
15 903 „ „ eisernen Querschwellen und  
1 355 „ „ eisernen Langschwellen

versehen. Die Erneuerung des Langschwellenoberbaues erfolgt künftig unter Verwendung eiserner Querschwellen.

a) Hölzerne Querschwellen. Auf 1 km Geleise sind rund 1300 Stück Schwellen zu rechnen, der Werth einer Schwelle unter Berücksichtigung des Altwerthes ist zu rund 3,90  $\mathcal{M}$  veranschlagt; die Dauer hölzerner Schwellen ist im Mittel auf 15 Jahre anzunehmen. Der für dieselben erforderliche Rücklagesatz findet sich also aus der Gleichung:

$$x = \frac{45\,270 \cdot 1300 \cdot 3.90 \cdot 0.035}{(1.035)^{15} - 1} = 11\,896\,000 \mathcal{M}.$$

b) Eiserner Querschwellen. Nach den bisherigen Erfahrungen kann die Dauer der eisernen Schwellen zu 15 Jahren angenommen werden.



Auf 1 km Geleis sind, wie vor, 1300 Querschwellen zu rechnen; der zeitige Beschaffungswert einer eisernen Querschwellen ist zu 6,50  $\mathcal{M}$ , ihr künftiger Altwerth zu rund 2,80  $\mathcal{M}$  und der Altwerth der eisernen Langschwellen zu rund 3000  $\mathcal{M}$  für 1 km veranschlagt. Der erforderliche Rücklagesatz findet sich hiernach:

$$y = \frac{[15303.1300.3,70 + 1355(1300.6,50 - 3000)] \cdot 0,035}{(1,035)^{13} - 1} = 4198000 \mathcal{M}.$$

Für die Erneuerung der Schwellen sind im Etat nach Abzug des Altwerthes derselben vorgesehen 19767000  $\mathcal{M}$ , also gegenüber der erforderlichen Rücklage mehr:

19767000 - (11896000 + 4198000) = 3673000  $\mathcal{M}$ .

5. Locomotiven. Die Gesamtleistung einer Locomotive ist auf 800000 Locomotivkilometer angenommen worden. Der für das Etatsjahr 1902 veranschlagte Jahresleistung von 38100 Locomotivkilometer für 1 Locomotive entsprechend ist daher die Dauer einer Locomotive mit durchschnittlich 21 Jahren in Ansatz zu bringen. Während dieses Zeitraumes sind jedoch noch besonders zu erneuern 1 Feuerbüchse und 1 Satz Siederohre, sowie 3 Satz Radreifen. Nach Abzug des Altwerthes stellt sich in Uebereinstimmung mit der Etatsveranschlagung der gegenwärtige Neuwerth einer Locomotive durchschnittlich zu 43050  $\mathcal{M}$ , 1 kupfernen Federbüchse zu 1900  $\mathcal{M}$ , 1 Satzes Siederohre zu 1400  $\mathcal{M}$ , 1 Satzes Radreifen zu 900  $\mathcal{M}$ .

Die Jahresrücklage berechnet sich hiernach:

a) für die Locomotive ohne die Theile  
b und c . . .  $\frac{(43050 - 4200) \cdot 0,035}{(1,035)^{21} - 1} = 1283,51 \mathcal{M}$   
b) für die Federbüchsen und Siederohre, entsprechend einer Dauer von 10,5 Jahren . . .  $\frac{3300 \cdot 0,035}{(1,035)^{10,5} - 1} = 265,46 \mathcal{M}$   
c) für die Radreifen, entsprechend einer Dauer v. 5,25 Jahren . . .  $\frac{900 \cdot 0,035}{(1,035)^{5,25} - 1} = 159,17 \mathcal{M}$   
zusammen für 1 Locomotive . . . 1708,14  $\mathcal{M}$   
oder für 1 Locomotivkilometer  $\frac{1708,14}{38100} = 0,0448 \mathcal{M}$ .

Die gesammte Rücklage für das Etatsjahr 1902 beträgt demnach bei 516000000 Locomotivkilometer:

516000000 · 0,0448 = rund 23117000  $\mathcal{M}$ .

Für die Erneuerung der Locomotiven nebst Ersatzstücken sind für das Etatsjahr 1902 nach Abzug des Altwerthes des gewonnenen Materials veranschlagt rund 29480000  $\mathcal{M}$ , also den berechneten Rücklagen gegenüber mehr:

29480000 - 23117000 = 6363000  $\mathcal{M}$ .

6. Personenwagen. Die Gesamtleistung eines Personenwagens ist zu 3100000 Achskilometer angenommen worden. Der für das Etatsjahr 1902 veranschlagte Jahresleistung von 111000 Achskilometer, für 1 Personenwagen ent-

sprechend, ist die Dauer eines Personenwagens mit durchschnittlich 28 Jahren in Ansatz zu bringen. Während dieses Zeitraumes sind jedoch noch 3½ Satz Radreifen besonders zu erneuern.

Die Kosten eines Personenwagens nach Abzug des Altwerthes sind nach Maßgabe der bei der Etatsveranschlagung angenommenen Einheitsätze zu 12520  $\mathcal{M}$ , 1 Satzes Radreifen zu 240  $\mathcal{M}$  angenommen.

Hiernach berechnet sich die Rücklage:

a) für den Personenwagen ohne Radreifen . . .  $\frac{(12520 - 240) \cdot 0,035}{(1,035)^{28} - 1} = 265,29 \mathcal{M}$   
b) für den Radreifen, entsprechend einer Dauer von 6,22 Jahren  $\frac{240 \cdot 0,035}{(1,035)^{6,22} - 1} = 35,21 \mathcal{M}$   
zusammen für 1 Personenwagen . . . 300,50  $\mathcal{M}$   
oder für 1 Achskilometer  $\frac{300,50}{111000} = 0,0027 \mathcal{M}$ .

Die gesammte Rücklage würde demnach für das Etatsjahr 1902 bei 2746700000 Achskilometer der Personenwagen betragen:

2746700000 · 0,0027 = rund 7416000  $\mathcal{M}$ .

Für die Erneuerung der Personenwagen und Ersatzstücke sind für das Etatsjahr 1902 nach Abzug des Altwerthes des gewonnenen Materials rund 10417000  $\mathcal{M}$  veranschlagt, also den berechneten Rücklagen gegenüber mehr:

10417000 - 7416000 = 3001000  $\mathcal{M}$ .

7. Gepäckwagen. Die Gesamtleistung eines Gepäckwagens ist zu 3700000 Achskilometer angenommen worden. Der für das Etatsjahr 1902 veranschlagte Jahresleistung von 108100 Achskilometer, für 1 Gepäckwagen entsprechend, ist die Dauer eines Gepäckwagens zu rund 34 Jahren in Ansatz zu bringen. Während dieses Zeitraumes sind jedoch noch 4 Satz Radreifen besonders zu erneuern.

Die Kosten eines Gepäckwagens nach Abzug des Altwerthes sind nach Maßgabe der bei der Etatsveranschlagung angenommenen Einheitsätze zu 7420  $\mathcal{M}$ , 1 Satzes Radreifen zu 240  $\mathcal{M}$  angenommen.

Hiernach berechnet sich die Rücklage:

a) für den Gepäckwagen ohne die Radreifen . . .  $\frac{(7420 - 240) \cdot 0,035}{(1,035)^{34} - 1} = 113,16 \mathcal{M}$   
b) für die Radreifen, entsprechend einer Dauer von 6,8 Jahren  $\frac{240 \cdot 0,035}{(1,035)^{6,8} - 1} = 31,88 \mathcal{M}$   
zusammen für 1 Gepäckwagen . . . 145,04  $\mathcal{M}$   
oder für 1 Achskilometer  $\frac{145,04}{108100} = 0,0013 \mathcal{M}$ .

Die gesammte Rücklage würde demnach für das Etatsjahr 1902 bei 711400000 Achskilometer der Gepäckwagen betragen:

711400000 · 0,0013 = rund 925000  $\mathcal{M}$ .

Für die Erneuerung der Gepäckwagen und Ersatzstücke sind für das Etatsjahr 1902 nach Abzug des Altwerthes des gewonnenen Materials

rund 1570 000  $\mathcal{M}$  veranschlagt, also den berechneten Rücklagen gegenüber mehr:

$$1570\,000 - 925\,000 = 645\,000 \mathcal{M}.$$

8. Güterwagen. Die Leistung eines Güterwagens ist zu 1 200 000 Achskilometer angenommen worden. Der für das Etatsjahr 1902 veranschlagte Jahresleistung von rund 33 700 Achskilometer, für 1 Güterwagen entsprechend, ist die Dauer eines Güterwagens zu rund 36 Jahren in Ansatz zu bringen. Während dieses Zeitraumes sind jedoch noch  $2\frac{1}{2}$  Satz Radreifen besonders zu erneuern.

Die Kosten eines Güterwagens nach Abzug des Altwerthes sind nach Maßgabe der bei der Etatsveranschlagung angenommenen Einheitssätze zu 2745  $\mathcal{M}$ , 1 Satzes Radreifen zu 240  $\mathcal{M}$  anzunehmen.

Hiernach berechnet sich die Rücklage:

$$\begin{aligned} \text{a) für den Güterwagen ohne die Rad-} \\ \text{reifen} \quad (2745 - 240) \cdot 0,035 \\ (1,035)^{36} - 1 = 35,78 \mathcal{M} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{b) für die Radreifen, entsprechend einer} \\ \text{Dauer von 10,29 Jahren} \quad 240 \cdot 0,035 \\ (1,035)^{10,29} - 1 = 19,78 \mathcal{M} \\ \text{zusammen für 1 Güterwagen} \dots 55,56 \mathcal{M} \\ \text{oder für 1 Achskilometer} \quad \frac{55,56}{83,700} = 0,0016 \mathcal{M}. \end{aligned}$$

Die gesammte Rücklage würde demnach für das Etatsjahr 1902 bei 9 940 400 000 Achskilometer der Güterwagen betragen:

$$9\,940\,400\,000 \cdot 0,0016 = \text{rund } 15\,905\,000 \mathcal{M}.$$

Für die Erneuerung der Güterwagen und Ersatzstücke sind für das Etatsjahr 1902 nach Abzug des Altwerthes des gewonnenen Materials rund 14 878 000  $\mathcal{M}$  veranschlagt, also der berechneten Rücklage gegenüber weniger:

$$15\,905\,000 - 14\,878\,000 = 1\,027\,000 \mathcal{M}.$$

Wiederholung.

	Für die Br- neuerung nach Abzug d. Alt- werthes und vorgesehen	Die Rücklage würde betragen	Die Erneuerung beträgt also mehr weniger als die erforderliche Rücklage
	$\mathcal{M}$	$\mathcal{M}$	$\mathcal{M}$ $\mathcal{M}$
Schienen . . . .	10114000	7053000	3061000 —
Kleineisenzeug . .	7456000	4551000	2905000 —
Weichen . . . .	5528000	4944000	584000 —
Schwellen . . . .	19767000	16094000	3673000 —
Locomotiven . . .	29480000	23117000	6363000 —
Personenwagen . .	10417000	7416000	3001000 —
Gepäck- und Güterwagen . .	16448000	16830000	— 382000
zusammen	99210000	80005000	19587000 382000
			19205000 —

## X. Zusammenstellung

der veranschlagten Gesamtbeschaffungen  
an eisernen Oberbaumaterialien, Kohlen  
und Koks.

	Es sind veranschlagt:		
	Im Gewicht von t	Im Gesamt- kosten- betrage von $\mathcal{M}$	Durch- schnitts- preis für 1 t $\mathcal{M}$
Oberbaumaterialien.			
1. Schienen . . . . .	187 530	22 552 000	120,3
2. Kleineisenzeug . . . .	75 440	10 615 000	140,7
3. Eiserner Lang- und Quer- schwellen . . . . .	102 490	11 419 000	111,4
Zusammen Oberbaumate- rialien ausschließlich Weichen . . . . .	865 460	44 586 000	—
4. Weichen nebst Zubehör	—	6 726 000	—
Zusammen I. Oberbaumate- rialien . . . . .	—	51 312 000	—
Kohlen und Koks.			
A. Steinkohlen.			
Westfälischer Bezirk . . .	2 844 920	30 774 100	10,82
Oberschlesischer Bezirk . .	2 210 260	20 042 000	9,07
Niederschlesischer Bezirk .	197 660	2 257 300	11,42
Saarbezirk . . . . .	248 950	3 387 400	13,61
Wurm- und Indebezirk . .	119 530	1 360 200	11,38
Sonstige . . . . .	12 660	125 700	9,93
Summe A . . . . .	5 633 980	57 946 700	10,285
B. Steinkohlenbriketts.			
Westfälischer Bezirk . . .	623 110	7 689 200	12,34
Oberschlesischer Bezirk . .	73 380	711 800	9,70
Sonstige . . . . .	39 080	671 000	17,17
Summe B . . . . .	735 570	9 072 000	12,33
C. Koks.			
Westfälischer Bezirk . . .	35 570	691 400	19,44
Niederschlesischer Bezirk .	29 540	633 600	21,45
Sonstige . . . . .	4 420	87 100	19,71
Summe C . . . . .	69 530	1 412 100	20,31
D. Braunkohlen und Braun- kohlenbriketts.			
	145 150	1 296 200	8,93
Zusammen II. Kohlen und Koks . . . . .	6 584 230	69 727 000	10,59

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

23. Januar 1902. Kl. 7a, E 7808. Walze für Walzwerke mit getrenntem Walz- und Kernkörper. Eisen- und Hartgusswerk „Concordia“, Inhaber: G. Berthelen & P. Goessmann, G. m. b. H., Hameln.

Kl. 10a, K 21596. Beheizungsverfahren für Koksöfen. Alfred Know, Berlin, Köthenerstr. 8/9.

Kl. 24a, P 12401. Beschickungsvorrichtung. James Proctor, Burnley, Engl.; Vertr.: R. Deifler, Pat.-Anw., J. Maemcke und Fr. Deifler, Berlin NW. 6.

Kl. 49 f, D 11346. Löth-, Schweiß- und Schmelzkolben. George Frederick Dinmore, Boston; Vertr.: August Rohrbach, Max Meyer und Wilhelm Bindewald, Pat.-Anwälte, Erfurt.

Kl. 49 f, H 24421. Blechplatten-Biegemaschine für Rohrfabricationszwecke. George John Hoskins, Sydney; Vertr.: Hugo Pataky und Wilhelm Pataky, Berlin NW. 6.

Kl. 80a, H 24946. Kniehebel-Brikettpresse. Alphons Heinze, Magdeburg, Thiersberg 47/50.

27. Januar 1902. Kl. 7h, B 28012. Maschine zur Herstellung konischer Rohre aus einem oder mehreren keilförmigen Blechstreifen; Zus. z. Anm. B 27954. Emil Bock, A.-G., Obercassel b. Düsseldorf.

Kl. 10a, B 28529. Vorrichtung zum Zusammenpressen von zu verkokender Kohle vor ihrer Einführung in den Koksöfen. F. ten Brink, Godesberg.

Kl. 18a E 7118. Verfahren zum Brikettieren von pulverförmigen Stoffen, insbesondere von Erzen. Thomas Alva Edison, Llewellyn Park, V. St. A.; Vertreter: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 24a, B 29652. Feuerungsanlage. Willy Busse, Berlin, Bernauerstr. 86.

Kl. 27b, V 3651. Cylindergehläsemaschine mit an den Cylinderenden angeordneten Anschlagräumen. Vereinigte Maschinenfabrik Augsburg und Maschinenbaugesellschaft Nürnberg, A.-G., Nürnberg.

Kl. 49 f, N 5536. Maschine zum Biegen, Stanchen, Schweißen und Abschneiden von Stab- und Façonisen. F. Nenhauer, Parching.

30. Januar 1902. Kl. 1a, Z 3294. Vorrichtung zur Beförderung des Entwässerns von leitenreichem Kohlenklein in Aufbereitungsbehältern für Kohlenröste. Richard Zörner, Malstatt b. Saarbrücken.

Kl. 31c, W 17172. Fahrbare und selbstthätig kippende Gießspanne. Edgar Arthur Weimer, Lebanon, Penns., V. St. A.; Vertreter: Fude, Patent-Anwalt, Berlin NW.

Kl. 40a, A 7395. Zinkschachtofen mit gekühltem Gestell. John Armstrong, London; Vertreter: Henry E. Schmidt, Pat.-Anw., Berlin NW.

Kl. 40a, H 25795. Verfahren zum Raffinieren und Gießen von Zink. Emil Herter, Beuthen O.-S., Bahnhofstr. 38.

Kl. 49b, A 8279. Blechtrennmaschine. Robert Auerbach, Saalfeld a. Saale.

Kl. 49b, W 17921. Einrichtung an Stanzen, Scheeren u. dergl. zum Gehrungsschneiden von Façonisen. Werkzeugmaschinenfabrik A. Schürff's Nachf., München.

3. Februar 1902. Kl. 1a, B 28310. Hydraulische, einfach oder doppelt wirkende Setzmaschine. Fritz Bann, Herne i. W.

Kl. 1a, Sch 16658. Vorrichtung zur Aufbereitung von Erzen, Kohlen und dergl. in einem aufsteigenden Flüssigkeitsstrom mit nach oben hin abnehmender Geschwindigkeit. Henri Schepens, Termonde, Belg.; Vertr.: Maximilian Mintz, Pat.-Anw., Berlin W. 64.

Kl. 10a, Sch 16293. Verfahren zum Verladen von Koks. Johann Schürmann, Bochum, Zeche Friederika.

Kl. 24a, R 15795. Feuerung mit einem über den Brennstoff angeordneten Entgasungsrost. Friedrich Rusehmer, Hörde.

Kl. 49h, G 14392. Maschine zur Herstellung von Ketten; Zus. z. Pat. 104581. Société E. Giraud & Cie., Doulaucourt; Vertr.: Eduard Franke, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

### Gebrauchsmustereintragen.

27. Januar 1902. Kl. 1h, Nr. 167003. Vorrichtung zum Wiedergewinnen von Spritz- und Schlackeneisen, bestehend aus einem Pochwerk und einer Magnetaufangtrommel. Oscar Meyer, Göttingen.

Kl. 7c, Nr. 166938. Ans Matrizie und Patrizie bestehendes Werkzeug zum Biegen der Scheerenblätter mit halbrunder und scharfkantiger Vertiefung in der Matrizie sowie entsprechend geformter Stempel an der Patrizie. C. Th. Frielinghaus, Kottbusserheide bei Vörde i. W.

Kl. 7c, Nr. 166939. Ans Matrizie und Patrizie bestehendes Werkzeug zum Formen der Scheerenblätter mit convexem Matrizienteil und entsprechend concav geformtem Patrizienteil. C. Th. Frielinghaus, Kottbusserheide b. Vörde i. W.

Kl. 24f, Nr. 167218. Roststab mit seitlich schräg gerichteten, in gleicher Richtung angeordneten, gegen einander versetzten Rippen. Kölner Eisenwerk und Rheinische Apparate-Bau-Anst., G. m. b. H., Brühl b. Köln.

Kl. 24f, Nr. 167219. Roststab mit seitlich schräg gerichteten, untereinander parallelen Rippen. Kölner Eisenwerk und Rheinische Apparate-Bau-Anst., G. m. b. H., Brühl b. Köln.

Kl. 27a, Nr. 167180. Cylinder-Blasebalg mit an dem äußeren Ende des einen Armes eines Doppelhebels angeordnetem Gewicht und Feder über dem Blasebalg. Köln-Ehrenfelder Gläsefabrik und Eisengießerei Gottlieb Berger, Köln-Ehrenfeld.

3. Februar 1902. Kl. 1a, Nr. 167458. Kiesel-durchwurfsieb nach Gebrauchsmuster 161433, dessen Streckmetalltafel in einem mit Eisenstäben verbundenen, geschlitzten Eisenrohr befestigt ist. Carl Treeck, Dortmund, Burgwall 18.

Kl. 1a, Nr. 167493. Aus einzelnen Platten zusammengesetzter Rost oder Siebboden, insbesondere für Aufbereitungsmaschinen beispielsweise Kollergänge und dergl. Paul Fischer, Aue i. Erzg.

Kl. 7c, Nr. 167761. Pnzmaschine mit im Lagergestell durch Feder und rotierenden Excenter den Pnzhammer auf und ab bewegender Hülse. Wilh. Gudenogge, Düsseldorf, Jacobigasse 8.

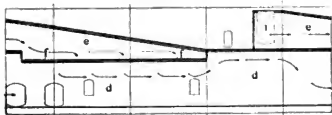
Kl. 7c, Nr. 167589. Aus einem Stück Stahlblech bestehende Sense, deren Hamme durch eine Abkrüpfung des Sensesblattes gebildet, und bei welcher das letztere mit Längsrillen versehen ist. Victor Czermak, Jenbach; Vertr.: G. Dedreux u. A. Weickmann, Pat.-Anw., München.

Kl. 7f, Nr. 167723. Radscheiben-Walzwerk, bei welchem die Walzen mittels hydraulischer Cylinder gegen die zu wälzende Scheibe gedrückt und zurückgezogen werden und das Andrücken der seitlichen konischen Walzen zwangsläufig durch einen und denselben Cylinder erfolgt. Markische Maschinenbau-Anstalt, vormals Kamp & Co., Wetter a. R.

## Deutsche Reichspatente.

**Kl. 50e, Nr. 124965**, vom 12. December 1900. Friedrich von **Hadeln** in Hannover. *Staub-sammler*.

Bei diesem Staubsammler treten die staubhaltigen Gase in eine den Schornstein umgebende ringförmige Kammer, deren Querschnitt durch Vergrößerung ihrer Höhe stetig zunimmt, so daß sich die Geschwindigkeit der zu entstaubenden Gase stetig verringert. Diese Kammer ist durch eine mit Durchbrechungen ver-



sehene Zwischenwand *f* in zwei Theile *d* und *e* getheilt; in den ersten treten die staubhaltigen Gase ein und durch die Unterbrechungen der Zwischenwand *f* allmählich in den oberen Theil *e*, aus dem sie schließlich durch die Öffnung *i* in den Schornstein entweichen. Der Staub scheidet sich in dem Kanale *d* ab; die Zwischenwand *f* verhindert ein Aufwirbeln des abgelagerten Stanes und Hinüberreißen desselben in den oberen Kanal *e*.

**Kl. 49e, Nr. 124673**, vom 16. December 1900. A. Schröder in Burg a. d. Wupper. *Antrieb für Schmiedepressen*.

Der Antrieb der Schmiedepresse erfolgt unter Zwischenschaltung einer Reibungskupplung, um deren eine mit dem Zahnradgetriebe der Presse verbundene Kupplungsscheibe ein Bremsband gelegt und derart mit der Einrückvorrichtung der Kupplung verbunden ist, daß das Bremsband durch das Einrücken der Kupplung gelöst und durch das Ausrücken derselben angezogen wird und dadurch die Schmiedepresse zu sofortigem Stillstande bringt.

**Kl. 50e, Nr. 124963**, vom 14. März 1900. Julius Albert Elsner in Dortmund. *Vorrichtung zum Entstauben von Gasen, besonders Gichtgasen, unter Benutzung von durchbrochenen Querwänden mit versetzten Durchbrechungen*.

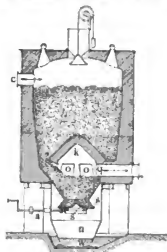
In dem Kanal, welchen die zu entstaubenden Gichtgase zu durchstreichen haben, ist ein System von Querwänden angeordnet, welche mit gegeneinander versetzten Durchbrechungen versehen sind, so daß die Gase sich bei jeder Querwand theilen und bei der nächsten Querwand auf die zwischen den Durchbrechungen liegenden Wandtheile stoßen.

Das Neue an einer derartigen Entstaubungsvorrichtung besteht nun darin, daß jede Querwand aus Streifen von Wellblech oder dergleichen gebildet wird, die durch einen Rahmen zusammengehalten werden. Die Oberfläche dieser Streifen ist zum besseren Festhalten des Staubes geriffelt, punktiert, gerippt oder in sonstiger Weise rau gemacht.

Um sämtliche Wände möglichst schnell von dem abgesetzten Stanbe zu reinigen, sind die Rahmen in dem Kanale aufgehängt und unten durch Stangen oder dergleichen miteinander verbunden, mittels deren sie von außen geschüttelt werden können.

**Kl. 24 c, Nr. 124882**, vom 6. Februar 1901. Fichet & Heurtey in Paris. *Gaserzeuger*.

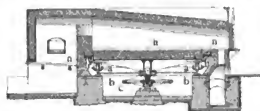
Im unteren Theile des Gaserzeugers ist ein Hohlkegel *k* mit Öffnungen *o* vorgesehen. Unter dem Hohlkegel befindet sich ein unten offener Trichter zur Aufnahme der Asche. Durch *c* wird erhitzte,



eventuell mit Wasser gesättigte Luft eingeblasen. Die gebildeten Gase sammeln sich unter dem Hohlkegel *k* an und verlassen den Gaserzeuger durch *g*. Schlacke und Asche fallen auf die unter dem Trichter angeordnete Platte *s* und verhindern hierdurch einen Austritt von Gas. Durch Drehen der Platte *s* mittels der Welle *a* wird die Asche *n*, s. w. in den Wassersammler befördert, in welchen der den Trichter umgebende Behälter *n* eintaucht.

**Kl. 7 b, Nr. 124833**, vom 17. Juli 1900. Joseph Röttgen in Düsseldorf. *Ofen zum Erhitzen oder Glühen von Blechen und dergl.*

Eine möglichst gleichmäßige Erhitzung der auf der Herdfläche *h* liegenden Werkstücke soll dadurch bewirkt werden, daß der Herd *h* kreisförmig gestaltet



und um seine Mittelachse drehbar eingerichtet ist. Mittels Räder *a* läuft er auf einer Schiene *b*. Der Antrieb erfolgt von dem Rade *c* aus. Zur Verhinderung des Eintretens der Heizgase in den Raum unter dem Herde *h* ist eine kreisförmige, mit Wasser, Sand oder dergl. angefüllte Rinne *r* vorgesehen, in welche ein abschließender Rand *n* eintaucht.

**Kl. 7 b, Nr. 124826**, vom 3. Januar 1901. Sieger Eisenindustrie A.-G. in Siegen. *Verfahren zum Tempern von Vieblechen*.

Die fertig gewalzten Bleche werden in Packeten in eine Presse gebracht und in derselben unter Druck erkaltet gelassen. Der Druck muß so groß sein, daß die Bleche überall fest aufeinander liegen und keine Luft, die ein verschiedenes schnelles Abkühlen der Bleche bewirken würde, zwischen sie treten kann.

**Kl. 24a, Nr. 124990**, vom 9. Februar 1900. Dr. Hans Wislicenus in Tharandt bei Dresden und J. Isaachsen in Dresden-Plauen. *Vorrichtung zur Verdünnung der im Schornstein aufsteigenden Gase.*

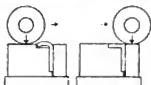
Gemäß diesem Patente soll die Schädlichkeit der Rauchgase dadurch vermindert werden, daß sie bereits im Schornstein stark mit frischer Luft verdünnt werden. Zu diesem Zweck ist in dem eigentlichen Schornstein injectorartig ein zweiter niedrigerer Schornstein eingebaut, der mit einer großen Zahl von düsenartigen, nach verschiedenen Richtungen hin geführten Durchbrechungen versehen ist. Durch den inneren Schornstein wird Gebläseluft, Wasserdampf und dergleichen eingeführt, die durch die Düsen austritt und sich innig mit den in den äußeren Schornstein hochsteigenden Rauchgasen mischen.

**Kl. 7b, Nr. 124937**, vom 22. Juli 1900. Hngo Kleinert in Inowraslaw. *Blechglühöfen mit mehreren hintereinander angeordneten Kammern.*

Der Ofen besitzt zwei oder mehrere hintereinander liegende und miteinander verbundene Kammern, welche nacheinander von den Heizgasen der Feuerung durchgezogen und in der Weise mit den zu glühenden Blechen beschickt werden, daß diese zunächst in die hinterste, also dem Fuchse am nächsten liegende Kammer, eingesetzt werden und behufs guter Vorwärmung und Ausnutzung des Brennstoffes, den Heizgasen entgegen, sämtliche Kammern durchlaufen.

**Kl. 49f, Nr. 124894**, vom 25. November 1900. Robert Berninghaus & Söhne in Velbert. *Biegeverfahren zur Erzielung rechtwinkliger und scharfer Biegekanten.*

Der zu biegende Theil des Arbeitsstückes wird zur Erzielung rechtwinkliger und scharfer Biegekanten in beliebigem Winkel und in beliebiger Curve

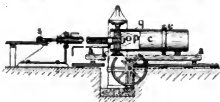


geradlinig oder gekrümmt derartig vorgebogen, daß seine Länge um so viel größer als die des fertigen Schenkels ist, daß der Uberschuß des Materials zum völligen Ausfüllen der Hohlung einer mehrtheiligen Formmatrize ausreicht, wenn er in letztere niedergestreckt oder niedergewalzt wird.

Obige Figuren veranschaulichen das Arbeitsverfahren in schematischer Darstellung.

**Kl. 7b, Nr. 124823**, vom 7. August 1900. George John Hoskins in Sydney. *Maschine zur Herstellung von Röhren aus gebogenen Metallplatten durch Vereinigung ihrer Ränder mittels Schließstangen.*

Jedes Rohr wird aus halbkreisförmig gebogenen Platten hergestellt, deren Längskanten schwalben-

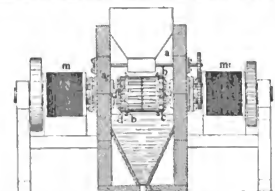


schwanzförmig vorgearbeitet sind und mit letzteren in mit entsprechenden Längsnäthen versehene Stangen eingelegt und durch Pressen in kaltem Zustande vereinigt werden. Die durch Bänder e zusammengehaltenen gebogenen Platten c werden auf dem Wagen a durch mit dem Querbauwerk s verbundene Zugorgane absatzweise über den feststehenden Dorn d, der mit fest an-

liegenden Gegengesenen p versehen ist, gezogen. Nach jedem Vorschub erfolgt dann durch Hochgehen des hydraulisch bewegten Stempels k das Umliegen eines entsprechend langen Theiles der Schließstangen q um die verdickte Kante der Bleche.

**Kl. 1b, Nr. 124690**, vom 28. October 1899. The Sulphide Corporation, Limited in London. *Vorrichtung zur magnetischen Aufbereitung.*

In dem Behälter a rotirt eine Trommel, deren beide Stirnflächen c d aus zwei entgegengesetzt magnetisirten Platten aus weichem Eisen bestehen, während



der übrige Theil b der Trommel aus nicht magnetisierbarem Material gebildet ist. Auf den Platten c und d sind Polstücke e' d' befestigt, die sich nach ihren Enden zu sowohl bezüglich ihrer Breite als auch ihrer Dicke verjüngen. Zweck dieser Einrichtung ist, auf der ganzen Länge der Trommel ein magnetisches Feld von überall gleicher Stärke zu erhalten.

**Kl. 1b, Nr. 124691**, vom 28. October 1899. The sulphide corporation Limited in London. *Vorrichtung zur nassen magnetischen Aufbereitung.*

Die Magnetspulen m und m' der magnetischen Trommel sind außerhalb des Behälters a angeordnet und die die Stirnflächen der Trommel bildenden Kerne der Elektromagnete in den Wandungen des Behälters a durch Stopfbüchsen abgedichtet. (Hierzu vergl. die vorige Figur.)

**Kl. 49i, Nr. 124898**, vom 4. Januar 1899. Samuel Heman Thurston in Long Branch (V. St. A.). *Verfahren zum Plattieren eines Metalls mit einem andern.*

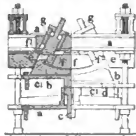
Das Verfahren, welches insbesondere zum Plattieren von Eisen oder Stahl mit Kupfer dienen soll, besteht darin, daß das zu plattierende Metall (Eisen oder Stahl) zunächst sorgfältig von Rost, Fett u. s. w. gereinigt und dann mit Schlägern (Drähten oder Schnüren), welche an ihren wirksamen Enden ganz oder theilweise aus dem anzubringenden Metall (Kupfer) bestehen, kräftig und fortgesetzt geschlagen wird, bis die Theilchen des letzteren in die Poren, sowie unterhalb der Oberfläche des zu plattierenden Metalles eingetrieben und mit den Theilchen desselben innig vereinigt sind, und ein amorpher, fest an- und zusammenhaftender, ununterbrochener Ueberzug gebildet ist.

**Kl. 7b, Nr. 124824**, vom 1. September 1900. Carl Twer sen. in Cöln a. Rh. *Verfahren zur Herstellung geschweißter Röhren kleineren Durchmessers.*

Der schweißwarne, ebene Blechstreifen wird unmittelbar aus dem Ofen durch ein Mundstück vorgebogen und hierauf so schnell zwischen zwei versetzt zu einander liegenden Rollenpaaren ohne Zuhilfenahme eines Dornes hindurchgezogen, daß er selbst das zweite Rollenpaar noch mit Schweißtemperatur passiert und in einem Zuge vor- und fertiggeschweißt wird.

**Kl. 7c, Nr. 124834**, vom 12. Februar 1901. George William Green in Derby, Engl. *Maschine zum Umbiegen der Ränder gekrümmter Schmiedeisen- oder Stahlplatten.*

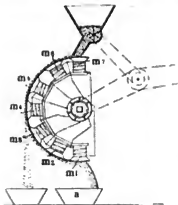
In dem Gestell *a* ist auf dem Bette *c'* in Führungen *d* verschiebbar ein zweckmäßiges aus zwei Hälften bestehendes, als Bett für die umzubiegende Platte dienender Block *b* angeordnet, welcher mittels des hydraulischen Kolbens *e* gehoben und gesenkt werden kann. Über dem Block *b* befindet sich in dem Gestell *a* ein festgelagerter Block *f* von dem Blocke *b* entsprechender Krümmung. Auf dem oberen Blocke *f* führen sich in schwalbenschwanzförmigen Nuthen die durch Stempel *g* bewegbaren Blöcke *f'* und *f''*.



Die zu biegende und hierbei mit Rändern zu versiehende Platte wird auf den in seiner unteren Stellung sich befindenden Block *b* gelegt, welcher sodann durch den Kolben *e* angehoben wird. Hierbei treffen die beiden Hälften *b* gegen die festen Schrägflächen *e* und werden durch diese beim weiteren Hochgehen zu einem zusammenhängenden Bett zusammengeschoben, auf dem die Blechplatte durch den oberen Block *f* gehoben wird. Hiernach werden die beiden Theile *f'* und *f''* niederwärts bewegt und die Ränder gebildet. Durch Niederbewegen des Bettes *b* und Hochgehen der Theile *f'* und *f''* wird die fertig gebogene Blechplatte vollkommen freigelegt.

**Kl. 1b, Nr. 124688**, vom 2. April 1899; Zusatz zu Nr. 115808; vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 475. Georg Kentler und Ferdinand Steinert in Köln a. Rh. *Verfahren und Vorrichtung zur magnetischen Scheidung, insbesondere von schwachmagnetischem Gut.*

Das Arbeitsgut wird, statt wie bei dem Hauptpatente auf der ansteigenden Seite des Magnetsystems aufgegeben und auf demselben nach aufwärts befördert zu werden, auf dem Gipfel oder der absteigenden Seite des Systems durch den Trichter aufgegeben und wandert nach abwärts, wobei das unmagnetische Material sehr bald in freier Falle abfällt, wohingegen die magnetischen Gemengtheile durch die Magnete *m'* bis *m''* festgehalten und bis zur



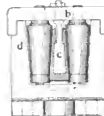
untersten Stelle des Magnetsystems in einen besonderen Behälter *a* gefördert werden. Hierbei dreht sich entweder die Trommel mitsamt den Magneten, Leitungsdrähten und dem Collector gegen die feststehenden Bürsten, oder umgekehrt letztere um den feststehenden Collector und die damit verbundenen Drähte und Magnete.

**Kl. 7b, Nr. 124367**, vom 1. October 1899. Albert Schmitz in Düsseldorf. *Verfahren zur Herstellung von Rohren, deren Wandungen aus mehreren zusammengeschweißten Lagen bestehen.*

Eine Platte wird durch Ziehen durch einen Trichter in bekannter Weise zu einem Rohre geformt,

dessen Ränder durch Schweißen vereinigt werden. Dann wird über das so gebildete Rohr in gleicher Weise eine zweite Platte zu einem Rohre geformt. Die Ränder werden zweckmäßig gegen die des inneren Rohres versetzt und gleichfalls verschweißt. Dieses Verfahren kann beliebig oft wiederholt werden, worauf schließlich die einzelnen Rohre untereinander z. B. durch Schweißen fest verbunden werden.

**Kl. 7b, Nr. 124820**, vom 12. Januar 1900. Gesellschaft für Mehrten's Wasserrohr-Feuerungs-Roste m. b. H. in Berlin. *Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von hohlen Roststäben.*



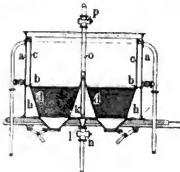
Ein in bekannter Weise gewalztes U-förmiges Profileisen *b* wird zunächst zwischen zwei Schleppwalzen *d* oder feststehenden Backen hindurchgeführt, zwischen denen ein festliegender Dorn *c* angeordnet ist, und hier vorgebogen. Darauf folgt zwischen ähnlichen Walzen das Schließen des keilförmigen Hohlstabes. Zweckmäßig wird das Fertigkaliber direct hinter dem Vorkaliber aufgestellt, um das Profileisen in einem Arbeitsgange fertigzustellen. Die verbleibende Längsnahut wird durch Schweißen oder Vernieten geschlossen.

**Kl. 49f, Nr. 124768**, vom 9. Februar 1900. Zusatz zu Nr. 121256, vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 939. C. Pröhl in Hagen i. W. *Schmiedegeßenk.*

Das leichte Ausheben der Schmiedestücke aus den Gesenken wird nach vorliegendem Zusatzpatent dadurch erreicht, daß man, anstatt die einzelnen Backen um die äußere untere Kante drehbar anzuordnen, namentlich bei hohen Gesenken, die Backen durch Gelenkstücke *a a*, welche um die festen Punkte *b b* drehbar sind, führt, so daß dieselben beim Heben die in der Zeichnung punktirtre Lage erhalten.

**Kl. 1a, Nr. 124689**, vom 5. Mai 1900. Maschinenbauanstalt Humboldt in Kalk bei Köln a. Rhein. *Verfahren und Vorrichtung zum Bearbeiten von Lettenschichten und zum beschleunigten Entschäubern von Feinkohle in Trockenthürmen.*

In den aus vollen Blechen erbauten Behälter *a* ist ein zweiter Behälter aus durchlochten Blechen eingebaut, der in seinem oberen Theile dem Behälter *a* gleichgerichtete Wände und in seinem unteren Theile trichterförmig verjüngende Wände *d* besitzt. Durch T-Eisen *b* sind die die Trichter *d* umgebenden Räume nach oben hin abgeschlossen. Im Boden des Behälters *a* ist ein sich nach oben erweiterndes Ablassrohr *t* mit Hahn *p* vorgesehen; von oben ragt in dasselbe ein sich düsenförmig verjüngendes Rohr *o* mit Hahn *p* hinein.

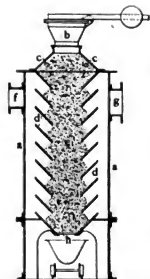


Nach Füllen der inneren Behälter mit leutenreichen Feinkohlen läßt man nach Abschließen des Rohres *l* von unten durch Rohr *o* einen Wasserstrom ein, der die Feinkohle durchdringt und die vorhandenen Lettenschichten zerstört. Nacheinander wird Hahn *n* geöffnet, wodurch der aus Rohr *o* austretende Wasserstrom, der nun durch Rohr *l* ausströmen kann, saugend wirkt und durch Evacuierung der Räume *h* und *k* die Entwässerung der Feinkohle wesentlich befördert.

### Oesterreichische Patente.

**Kl. 10, Nr. 5647.** Camillo Melhardt in Wesseln (Böhmen). *Verfahren, um Brennstoffmaterialien gegen die Einwirkung der Atmosphären zu schützen.*

Kohle oder verwandte Brennstoffe, die nach der trockenen Destillation, durch die sie von Wasser und Sauerstoff befreit wurden, diese Körper von neuem in sich aufnehmen, werden sofort nach beendeter Destillation mit Oelen oder anderen Fetten imprägniert. Derartig behandelte Brennstoffe sollen weder Sauerstoff noch Wasser u. s. w. beim Lagern von neuem aufnehmen können.



den Apparat durch *g*. Der Schlackensand, welcher von Zeit zu Zeit erneuert werden muß, kann durch Spritzrohre *ee* befeuchtet werden.

**Kl. 10, Nr. 4612.** Willy Eydam in Teplitz (Böhmen). *Verfahren zum Bricketiren von Braunkohle.* Die Braunkohle wird mit feingepulvertem angelöschten Kalk und Theer, zweckmäßig in erwärmtem Zustande, innig vermischt und sodann zu Bricketts gepreßt.

**Kl. 10, Nr. 4945.** Moses Weissbein in St. Petersburg. *Verfahren und Ofen zur Bricketirung.*

Das Verfahren bezweckt, Kohle, Koks, Erze u. s. w. mittels fester Steinkohle durch Erhitzen zu bricketiren und zwar geschieht dies, um die reduzierende Wirkung der beim Erhitzen aus der Kohle sich entwickelnden Gase möglichst auszunutzen, in einer geschlossenen Ofenkammer oder Retorte, entweder durch äußere Beheizung oder durch Hilfe, keinen freien Sauerstoff enthaltende Gase, die in die Retorte oder dergleichen eingeführt werden.

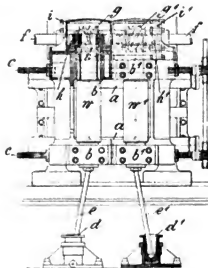
**Kl. 18, Nr. 5491.** August Wagener in Berlin. *Verfahren und Apparat zur Entfernung von Flugstaub aus Hochofen- und anderen Gasen.*

Die unreinen Gase werden durch einen Raum geführt, in dem eine bestimmte Luftverdünnung unterhalten wird. Hierdurch wird ein Niederschlagen des in den Gasen enthaltenen Wasserdampfes bewirkt; die sich bildenden Wassertropfchen reissen die Staubtheilchen an sich und fallen nieder. Dieser Vorgang wird dadurch noch unterstützt, daß von oben in den Behälter in bekannter Weise zerstäubte Flüssigkeit eingeführt wird. Die Luftleere wird durch ein Gebläse hergestellt, welches in die Gasleitung hinter dem Reinigungsraume eingeschaltet ist und gleichzeitig zur Bewegung der Gase dient.

### Patente der Ver. Staaten Amerikas.

**Nr. 664645.** Julian Kennedy in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Walzwerk.*

Das Walzwerk hat ein Paar verticale Walzen *ww'* und dahinterliegend ein Paar horizontale Walzen. Die Umdrehung der letzteren ist in der Mitte glatt, während an den Enden sich verticale Kaliber befinden. Die verticalen Walzen sind so weit seitwärts verschiebbar, daß jene Kaliber zugänglich werden, so daß man z. B. zunächst einen Ingot mit beiden Walzenpaaren streckt und, nach Oeffnung des verticalen Paares, mit den Kalibern der horizontalen weiter arbeiten kann. Auch kann das horizontale Paar ohne das verticale gebraucht werden. Die Einrichtung zum Verschieben



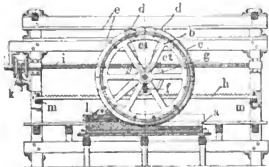
und Autreiben der verticalen Walzen ist folgende: *a* sind horizontale, am Gerüst angebrachte Gleitführungen für die Lagergehäuse *b* und *b'*, *c* Schrauben mit Rechts- und Linksgewinde, welche die Gehäuse von und zu einander bewegen, *d* und *d'* sind hydraulische Kolben mit gleichbleibendem Druck, welche durch *e e'* das Gewicht der Walzen *ww'* ausbalancieren, *f* sind zwei (sich deckende) Antriebswellen für die Walzen, *g g'* sind zwei mit Feder und Nuth auf *f* geführte Schneckenpaare mit Rechts- und Linkswindung. Je eine Schnecke *g* und *g'* vor, eine hinter den Schneckenrädern *h h'*, so daß letztere in einander entgegengesetztem Sinne angetrieben werden und zwar jedes der Räder an zwei gegenüberliegenden Seiten seines Umfanges. *i i'* sind Gehäuse, mit *b b'* verschiebbar, *k k'* (*k'* nicht sichtbar) Schmiermittelbehälter.

**Nr. 665 919.** Claude C. Loder in Denver, Co., V. St. A. *Vorrichtung zum Niederschlagen von Flugstaub und Gasen für Röstöfen.*

Die Röstgase werden durch einen gemauerten Kanal geführt, in welchem in gewissen Abständen in Querrichtung flache Kästen aus Metall aufgestellt sind, die den Kanalquerschnitt der Breite nach völlig, der Höhe nach nicht ganz ausfüllen. Die Kästen sind durch Verbindungsrohre zu einem System vereinigt, durch welches kalte Luft oder Wasser circulirt. Dadurch, daß bei den aufeinander folgenden Kästen einmal der Abstand zwischen dem oberen Rande des Kastens bis zur Kanaldecke, beim nächsten der Abstand vom unteren Rande zum Kanalboden durch Scheidemannern verschlossen ist, werden die Röstgase gezwungen, zwischen dem ersten und zweiten Kasten aufsteigen, zwischen dem zweiten und dritten abwärts zu gehen u. s. w. und in Berührung mit den kalten Metallwänden Dämpfe und Flugstaub niederschlagen. Am Ende des Kanals gehen die Gase durch einen nach Art einer Gasuhr eingerichteten, zugleich als Exhaustor wirkenden Wäscher, wo weiterer Flugstaub abgeschieden wird. Aus dem Wäscher entweichende schweflige Säure kann einem Schwefelsäuresystem zugeführt werden.

**Nr. 665 802.** Jacob B. Ruff und Philipp J. Trüb in Landsall, Pa., Ver. St. A. *Formmaschine.*

*a* ist der Formkasten, welcher mit Sand gefüllt wird, *b* das Formrad, an dessen Umfang das bzw. die Modelle *c* fortlaufend angebracht sind, *c'* ist ein mit Rädern *d* zwischen Schienen *e* laufendes herabhängendes

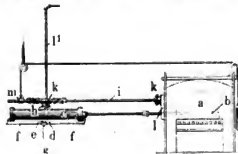


Gestell, mit einer senkrechten Schlitzführung *c'* für das Achsenlager von *b*, welches durch Feder *f* abwärts gedrückt wird. Zahnrad *g* sitzt mit dem Formrad *b* auf derselben Achse und greift in die zugehörige am Maschinengerüst befestigte Zahnstange *h* ein. *i* ist eine durch Wendegetriebe *k* in beiderlei Sinne drehbare Schraube, auf welcher eine am Gestell *c'* befestigte Mutter schraubt. *l* ist ein an *c'* befestigter Schuh zur Abgleitung des Sandes. Wenn der Formkasten eingesetzt wird, steht das Formrad *b* rechts und wird nach Einrücken von *k* nach links bewegt, wobei es in den Sand die gewünschte Form eindrückt. Die Drehung von *b* ist durch Eingriff des Zahnrades *g* auf der Zahnstange *h*, welche auf Federn *m* gelagert ist, gesichert.

**Nr. 665 876.** Robert A. Carter in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Mechanische Puddelvorrichtung.*

*a* ist ein Puddelofen, *b* das Puddelwerkzeug, welches durch den Preßluftzylinder *c* hin und her bewegt wird, *d* ist der Steuerhahn für die Preßluft, lose mitgenommen von zwei Fingern *e*, welche mittels des Hebelwerkes *f*, dem Spiel des Kolbens

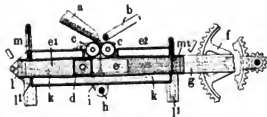
entsprechend, hin und her geschoben werden. Die Finger *e* sitzen an einer Muffe *g*, welche so gedreht werden kann, daß *e* anseher Eingriff mit dem Hahn *d* ist, letzterer also von Hand gesteuert werden kann. *c* ist durch Kugelgelenk *h* an der Stange *i*, letztere mit Kugelgelenk *k* an der Arbeitsschiebethür *l* be-



festigt und mit Seil und Gegengewicht bei *m* aufgehängt. Gelenk *h* ist nicht statt an der Stange *i* befestigt, sondern an der auf letzterer federnd verschiebbaren Muffe *g*, für den Fall, daß das Puddelwerkzeug im Ofen irgendwie festkommt. Die beschriebene Anordnung ermöglicht, das Puddelwerkzeug *b* auf leichte Weise in senkrechter Richtung und seitlich zu verschieben. *l'* ist der Schlauch zur Zuführung von Preßluft.

**Nr. 665 978.** Warren A. Patterson in Dallas, Tex., V. St. A. *Vorrichtung zur Herstellung von Briketts.*

*a* ist eine Zuführung für den festen, *b* für den flüssigen Brennstoff (Bindemittel). Ersterer wird zwischen Walzen *c* zerkleinert und mit letzterem gemischt, das Gemisch durch den hin und her gehenden Kolben *d* abwechselnd in der Kammer *e'* oder *e''* gepreßt. Seine Bewegung erhält der Kolben von dem Getriebe *f* mittels Kurbelstange *g*. Der mittlere Theil *e* der Kammer hat seitliche Oeffnungen, durch welche der Kreuzkopf hindurchgreift, und welche



durch an letzteren befestigte gleitende Wangen stets verschlossen gehalten werden. Der Kolben *d* nimmt den um *A* schwingenden Hebel *i* mit, so daß mittels Stangen *k* die Kniehebel *l* bewegt werden, deren Endpunkt *l'* in Gradführungen auf und ab beweglich ist und die Messer an *m'* niederführt, wenn der Kolben nach vollbrachter Pressung nach der anderen Seite hinget, auf welcher in diesem Augenblick das Messer hinaufgeht. Die Kammern *e'* und *e''* sind durch verticale Scheidewände getheilt. Das Rohr *b*, die Walzen *c*, die Decke und der Boden der Kammer *e'* und *e''* sowie der Kolben *d* sind doppelwandig und werden mit heißem Wasser oder Dampf geheizt, sofern der flüssige Brennstoff ein bei gewöhnlicher Temperatur fester Körper ist.

**Nr. 665 790.** Theodor Ledermüller in Lemberg-Podzamcze, Oesterreich-Ungarn. *Röhrenwalzwerk.*

Arbeitet nach dem Princip des Mannesmannschen Röhrenwalzverfahrens.



# Statistisches.

## Erzeugung, Ein- und Ausfuhr von Roheisen im Deutschen Reiche (einschl. Luxemburg) in 1901.

Tonnen zu 1000 Kilo.

(Erzeugung nach der Statistik des Vereins deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller; Ein- und Ausfuhr nach den Veröffentlichungen des Kaiserl. Statistischen Amtes.)

	Erzeugung*	Einfuhr			Ausfuhr			Mehr-Einfuhr	Mehr-Ausfuhr
		Roheisen	Bruch- u. Alt-eisen	Summe	Roheisen	Bruch- u. Alt-eisen	Summe		
Jannar . . . . .	695 212	33 445	6 339	39 784	10 795	9 048	19 843	19 941	—
Februar . . . . .	624 208	16 030	1 903	17 933	9 263	6 579	15 842	2 091	—
März . . . . .	672 595	19 396	3 452	22 848	8 079	8 232	16 311	6 537	—
April . . . . .	651 944	29 546	3 489	33 035	7 317	6 632	13 949	19 086	—
Mai . . . . .	676 774	33 889	3 341	37 230	8 936	8 989	17 925	19 305	—
Juni . . . . .	633 046	27 688	1 830	29 518	12 571	8 316	20 887	8 631	—
Juli . . . . .	649 539	29 654	1 538	31 192	10 976	11 082	22 058	9 134	—
August . . . . .	643 321	15 918	1 017	16 935	11 054	12 305	23 359	—	6 424
September . . . . .	625 220	17 783	499	18 282	17 297	11 219	28 516	—	10 234
October . . . . .	645 127	19 476	516	19 992	16 832	18 492	35 324	—	15 332
November . . . . .	627 356	13 443	985	14 428	17 930	25 353	43 286	—	28 858
December . . . . .	641 545	11 235	1 454	12 689	19 398	27 149	46 547	—	33 858
in 1901	7 785 887	267 503	26 363	293 866	150 448	153 399	303 847	84 725	94 706
Mehrausfuhr								9 981	

Unter der Voraussetzung, daß die Bestände an Roheisen auf den Hochofenwerken und die ganz unbekannten Vorräte an Roh- und Alteisen auf den Hüttenwerken in den einzelnen Jahren nicht zu große Differenzen aufzuweisen hätten, würde sich aus den Ziffern der Production, der Ein- und Ausfuhr der Verbrauch von Roh- bzw. Bruch- und Alteisen in Deutschland berechnen lassen zu:

	Erzeugung	Mehreinfuhr	Mehrausfuhr	Verbrauch
	t	t	t	t
in 1901 . . . . .	7 785 887	0	9 981	= 7 775 906
" 1900 . . . . .	8 422 842	636 589	0	= 9 059 431
" 1899 . . . . .	8 143 132	440 569	0	= 8 583 731
" 1898 . . . . .	7 312 766	135 417	0	= 7 448 183
" 1897 . . . . .	6 889 067	332 069	0	= 7 221 166
" 1896 . . . . .	6 360 982	144 263	0	= 6 505 245
" 1895 . . . . .	5 788 798	0	20 547	= 5 768 251
" 1894 . . . . .	5 559 322	0	20 522	= 5 538 800
" 1893 . . . . .	4 953 148	55 545	0	= 5 008 693
" 1892 . . . . .	4 937 461	37 956	0	= 4 975 417
" 1891 . . . . .	4 611 217	79 025	0	= 4 720 242
" 1890 . . . . .	4 658 451	246 858	0	= 4 905 309
" 1889 . . . . .	4 524 558	164 586	0	= 4 689 144
" 1888 . . . . .	4 237 421	51 715	0	= 4 389 136
" 1887 . . . . .	4 023 953	0	108 905	= 3 915 048
" 1886 . . . . .	3 528 658	0	133 429	= 3 395 229
" 1885 . . . . .	3 687 434	0	27 089	= 3 660 345
" 1884 . . . . .	3 600 612	0	1 505	= 3 599 106

Zuverlässiger ist die Methode, aus den Eisen- und Stahlfabricaten (Stabeisen, Schienen, Bleche, Platten, Draht u. s. w., Gußwaren u. a.) mit den entsprechenden Aufschlägen für Abbrand u. s. w. den Verbrauch an Roheisen zu berechnen; dieser Nachweis kann jedoch für 1901 erst nach Erscheinen der officiellen Montanstatistik (Anfang December 1902) beigebracht werden.

Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 3 S. 171.

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Verein der Montan-, Eisen- u. Maschinen-Industriellen in Oesterreich.

Dem vom Ausschuß in der XXVII. ordentlichen Generalversammlung am 14. December 1901 erstatteten Rechenschaftsbericht entnehmen wir Folgendes:

„Wenn auch mit der Ueberreichung des Gutachtens, welches der Verein im Vorjahre über die Revision des österreichisch-ungarischen autonomen Zolltarifes an das Handelsministerium erstattet hat, naturgemäß eine Pause in der Erörterung dieses wichtigen Gegenstandes nach außen hin eingetreten ist, hatte der Vereinsausschuß doch fortgesetzt Gelegenheit, sich mit der Entwicklung dieser Frage zu beschäftigen und nahm den Beginn der Beratungen des neuen autonomen Zolltarifes in den Handelskammern und im Industriethat zum Anlasse eines näheren Vorschlags hinsichtlich der Angestaltung des Veredlungsverkehrs in Produkten der Eisen- und Maschinenindustrie. Um das heute äußerst schwerfällige und unsichere Vormerkverfahren im Veredlungsverkehr zu vereinfachen und zu vereinfachen, hat der Vereinsausschuß dem Handelsministerium vorgeschlagen, mit Ausnahme gewisser Fälle den Identitätsnachweis des ein- und ausgeführten Materials fallen zu lassen und die Zollbefreiung ganz allgemein für generell und quantitativ gleiche Einfuhren von Eisenmaterialien zuzugestehen, welche vorher in Gestalt von Eisenwaren, Maschinen oder Fahrzeugen ausgeführt worden sind, ohne Rücksicht darauf, ob die letzteren aus in- oder ausländischem Material bestanden. Das Ergebnis der Beratungen des autonomen Zolltarifes in den Handelskammern und im Industriethat, welche wenigstens vorläufig ihren Abschluß gefunden zu haben scheinen, ist leider rücksichtlich der Eisen- und Maschinenzölle nicht vollständig im Einklange mit den Vorschlägen, welche die zu einem einstimmigen Abschlusse gebrachten Verhandlungen im Schoße des Vereines ergeben haben. Weder die Handelskammern, noch auch der Industriethat haben sich damit befafast, die für jedes Fabricat nach dessen Productionsbedingungen und in- und ausländischen Absatzverhältnissen notwendigen Minimalzölle zu ermitteln, unter welche bei den Vertragsverhandlungen nicht herabgegangen werden soll, sondern nur ein starres autonomes Zollschemata aufgestellt, welches nur eine obere, nicht aber auch die für den Fall des Abschlusses von Handelsverträgen praktisch allein bedeutsame Grenze nach unten festsetzt. Der Regierung wurden nicht jene Zollsätze mitgeteilt, welche die österreichische Industrie fordern muß, um sich den einheimischen Markt möglichst zu sichern, sondern diejenigen Zollsätze, welche in dem nur als Ausgangspunkt der Handelsverträge dienenden neuen autonomen Zolltarife aufgestellt werden sollen. Dies ist in einem Zeitpunkte geschehen, in welchem über die autonomen Tarife des Auslandes, insbesondere Deutschlands, noch nichts Concretes bekannt war, und die Vorschläge der Handelskammern und des Industriethates konnten daher nur unter der Voraussetzung verstanden werden, daß sich in den autonomen Zolltarifen des Auslandes, insbesondere Deutschlands, nichts Wesentliches ändern werde.

In engem Zusammenhange mit den zollpolitischen Verhältnissen steht auch die Frage der internationalen Frachttarife, welche den Vereinsausschuß auch im abgelaufenen Jahre wie schon früher

und zwar diesmal namentlich im Verhältnisse zu Ungarn beschäftigte und von dem Delegierten des Vereines im Staatsseisenbahnrathe und im Industriethat wirksam vertreten wurde.

Aus Anlaß wiederholter Beschwerdefälle der im Verein vertretenen Industriezweige hat der Industriethat ferner beschlossen, an die Regierung das Ersuchen zu richten, im Verordnungs- eventuell Gesetzgebungswege dafür Vorsorge zu treffen, daß bei Vergebung von Arbeiten und Lieferungen zu öffentlichen Zwecken die inländische Industrie in der gebührenden Weise berücksichtigt werde. Die im Vorjahre angeregte Idee einer vom Vereine einzurichtenden Productions-Statistik der österreichischen Eisenindustrie wurde im Ausschuße weiter verfolgt und nach eingehendem Studium der Anlage der ausländischen, insbesondere der deutschen Productionsstatistik ein vorläufiger Entwurf für die Einrichtung einer österreichischen Productionsstatistik unter Beschränkung auf die wichtigsten Massenartikel der Eisenindustrie ausgearbeitet. Infolge einer Einladung der Wiener Börsenkammer entsendete der Vereinsausschuß drei Mitglieder in die Enquete zum Zwecke der Aufstellung von Ursachen für den Handel in Mineralkohlen; das Ergebnis dieser Enquete waren Specialausancen für den Handel in Mineralkohlen an der Wiener Waarenbörse, welche ein Compromiß zwischen den interessirten drei Gruppen der Kohlenproduzenten, Händler und Consumanten und gewissermaßen eine Codification des realen Kohlenhandels darstellen. Für Streitfälle aus Kohlenlieferungsverträgen wurde von der Wiener Börsenkammer eine fachmännische Ergänzung des Schiedsgerichtes der Wiener Waarenbörse in Aussicht genommen.

Eine weitere, die Montanindustrie betreffende Action wurde veranlaßt durch die Regierungsvorlage über den Neunstundentag für die beim Kohlenbergbau in der Grube beschäftigten Arbeiter. In einer Petition an die beiden Häuser des Reichsrathes warnte die Vereinsleitung im Interesse der kohlenproducirenden wie der kohlenconsumirenden Industrie in eindringlichster Weise vor einem derartigen einseitigen Vorgehen der österreichischen Gesetzgebung und führte die schwerwiegendsten wirtschaftlichen Bedenken gegen die Folgen einer solchen gesetzlichen Einschränkung an. Dieser erste Appell verhallte in dem nur von politischen Momenten beherrschten Abgeordnetenhause wirkungslos, und auch im Herrenhause gelangte die Regierungsvorlage, wenn auch nur mit der knappen Majorität weniger Stimmen, zur verfassungsmäßigen Annahme. So wird nun dieses Gesetz am 1. Juli 1902 in Kraft treten und der Mehrzahl der Kohlenwerke wirtschaftliche Einbußen und Störungen der Arbeitsverhältnisse, den Arbeitern aber kaum jene Vortheile bringen, welche sie von der theilweisen Verwirklichung des socialdemokratischen Achtstundentages erhoffen. Eine wesentliche Verschärfung des Gesetzes brachte noch in letzter Stunde die vom Regierungsrathe verkündete Interpretation der Berechnung der neunstündigen Schicht dadurch, daß die Ausfahrt der Belegschaft nicht mehr, wie in den meisten Revieren bisher üblich in die Schichtdauer eingerechnet werden soll. Bei allen größeren Gruben, bei welchen die Ein- und Ausforderung der Mannschaft je eine Stunde oder mehr in Anspruch nimmt, würde daher der Grubenarbeiter nach der angekündigten Auslegung des Gesetzes durch die Regierung nicht neun, sondern höchstens acht Stunden in der Grube zubringen und daher in dieser 8stündigen Schicht kaum

eine effective Arbeitszeit von mehr als 6 Stunden erreichen. Mag es einem besonders qualificirten Arbeiter vielleicht möglich sein, in dieser Zeit dasselbe zu leisten wie in einer längeren Schicht, dem Gros der Grubenarbeiter kann eine derart verkürzte Schicht nichts Anderes bringen als eine Minderung der Leistung und infolgedessen auch des Verdienstes. Bei einer Kohlenconjunction wie die gegenwärtige wird dieser Anfall aber keinesfalls durch einen höheren Einheitslohn für die verminderte Leistung ausgeglichen werden können.

Weiter befaßte sich der Vereinsausschuß auch mit der im Reichsrathe eingebrachten Regierungsvorlage

des Gesetzes, betreffend die Pensionsversicherung der Privatbeamten, sowie mit zwei vom Handelsministerium zur Begutachtung vorgelegten Gesetzentwürfen, 1. den Schutz gegen unlauteren Wettbewerb und 2. einige diesbezügliche Abänderungen und Ergänzungen der Gewerbeordnung betreffend.

Der Mitgliederstand hat sich im abgelaufenen Jahre durch den Beitritt von drei größeren Maschinenfabriken auf 88 Vereinsmitglieder mit einer nach dem Stande pro Ende December 1900 angegebenen Belegschaft von rund 94 800 (+ 1555) Arbeitern erhöht.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Ein neuer Stahl (D. R.-P. Caspar & Oertel).

Das Bestreben, einen nach dem Härten und Anlassen ausnahmsweise zähen, festen und elastischen Tiegelgußstahl herzustellen, veranlaßte den Hütteningenieur Carl Caspar schon vor etwa 20 Jahren in Cannstatt zu eingehenden Versuchen. Von allen angewandten Legirungen zeigten diejenigen mit Chrom die meiste Aussicht auf Erfolg, nur trat hier in diesem Falle der sehr nachtheilige Mangangehalt und besonders aber das peinlich genaue Einhalten des entsprechenden Kohlenstoffgehaltes störend auf. Das brachte Ingenieur Caspar auf den Gedanken, den Kohlenstoff zum größten Theil durch ein ihm verwandtes, nicht so intensiv härtendes Element zu ersetzen. Hier aber konnte nur Bor oder Silicium in Frage kommen; ersteres zeigte sich sofort als viel zu kostspielig, letzteres dagegen ergab unter Zuhilfenahme von Kaliumbichromat ein sehr ermutigendes Resultat.

Das deutsche Reichspatent vom 23. October 1901 lautet auf einen manganarmen, gegebenenfalls auch etwas Nickel enthaltenden Chrom-Siliciumstahl. Derselbe kann in verschiedenen Abstufungen je nach Wunsch hergestellt werden, doch kommen in der Hauptsache 4 Gruppen in Betracht und zwar Stufe 1a und 1b mit vorwiegendem Siliciumgehalt, Stufe 2 mit gleichem Gehalt an Silicium und Chrom und endlich Stufe 3 mit vorwiegendem Chrom- und gleichzeitig etwas Nickelgehalt.

Im natürlichen geschmiedeten oder gewalzten Zustand verhalten sich alle 4 Gruppen ganz gleich wie die gewöhnlichen milden Stahlsorten, sie lassen sich leicht warm und kalt verarbeiten; werden sie aber auf die übliche Weise gehärtet und dann je nach Bedarf wieder angelassen, so werden sie nach den Resultaten der nachstehenden Tabelle zu einem außerordentlich zuverlässigen und zugleich festen Constructionsmaterial für den Maschinenbau, die Waffentechnik, die Drahtseil- und Federnfabrication und noch viele andere Fabricationszweige. Bekanntlich ist ein derartiges Material nun so vorzuziehen, je größer dessen Bruchfestigkeit und Elasticitätsgrenze ist und je beträchtlicher die dazwischen liegende Contraction bei mäßiger aber immer noch sehr wahrnehmbarer Dehnung sich zeigt.

Der Stahl nach D. R.-P. Caspar & Oertel weist in seinen 4 Gruppen folgende Durchschnittsresultate auf:

Gruppe oder Stufe Nr.	Elasticitäts- grenze	Bruchfestig- keit kg/mm	Dehnung o/o	Contraction o/o
1a	135	145	8	25
1b	166	197	0,6	1
2	160	180	5,0	32
3	155	170	7,0	36

Zerreißversuche sind im mechanisch-technischen Laboratorium der königl. technischen Hochschule in München angestellt worden und an dieselben haben sich Prüfungen der Maschinenbau-Gesellschaft Humboldt in Kalk bei Köln angeschlossen. Der Stahl hat sich als hart und außerordentlich fest, dabei aber zäh erwiesen, während die bisher bekannten besten Constructionsmaterialien — zu diesen zählen auch gewisse besonders vorzügliche Stahlorten — ihre Zähigkeit schon längst verloren haben bei Festigkeitsgraden, die noch weit unter denjenigen des Patentstahles liegen. Die meisten seither bekannten Constructionsstähle verlieren bei einer Bruchfestigkeit von mehr als 190 kg auf das Quadratmillimeter fast jede Spur von Dehnung und Contraction und brechen kurzweg ab.

Das Härten des Patentstahles geschieht in der üblichen Weise ebenso das Anlassen; es fällt bei der großen Zähigkeit des Materials jede Gefahr des Reißens oder Springens fort. Die Stahlgegußstücke werden darmit nicht mehr Zeit und Arbeitsaufwand als seither dargestellt und erhalten durch einen einfachen Härtungs- und Nachlassproceß die vielfache Zuverlässigkeit und Dauerhaftigkeit der seitherigen stählernen Constructionstheile, oder sie können vielfach leichter und kleiner gewählt werden, als diese. Was dies für den Techniker bedeutet, braucht nicht besonders hervorgehoben zu werden.

Für die Herstellung empfiehlt sich das Tiegel-schmelzverfahren, welches hierfür immer das zuverlässigste bleiben wird. Die Tiegel-schmelzöfen mit Gasfeuerung nach Siemens sind die geeignetsten; ihnen verdankt der Patentstahl erst seine Lebensfähigkeit, wie er andererseits diesem Betriebszweige der modernen Eisenhüttentechnik wieder erhöhte Bedeutung geben dürfte. Allerdings werden nur erstklassige Stahlwerke, denen alle modernen Hilfsmittel zu Gebote stehen, hier große Erfolge erzielen, da das Verfahren eine fortlaufende strenge wissenschaftliche Controle der Erzeugung des neuen Materials erfordert.

### Kruppscher Werkzeugstahl für Schnellbetrieb.

Unter diesem Titel macht die „Zeitschrift für Werkzeugmaschinen und Werkzeuge“ einige Angaben über die Fabrication und Verwendung dieses neuen Specialstahls, welchen wir Folgendes entnehmen:

Die charakteristische Eigenschaft dieses Stahls ist seine außerordentliche Härte, die selbst bei starker Erwärmung der Schneide nicht verschwindet. Ferner soll derselbe zäher als ähnliche für den Schnellbetrieb gelieferte Erzeugnisse sein. Die Temperatur beim Härten ist hohe Weißgluth, wobei darauf zu achten ist, daß der Stahl nicht zu lange im Schmelzfeuer bleibt. Unmittelbar nach Erreichung der Weißgluth-

hitze läßt man den Meißel an der Luft erkalten. Der Vortheil dieses Stahls soll in der im Vergleich zur früheren Arbeitsweise stark erhöhten Schnittgeschwindigkeit liegen, welche bei stark construirten Drehbänken eine Steigerung der früher normalen Leistung auf das 4- bis 6fache erlaubt. So soll die Drehgeschwindigkeit bei Gußeisen bis auf 35 m, bei Feinsisen und Stahl von 40 bis 50 kg Festigkeit bis auf 40 m, bei Stahl von 60 bis 70 kg Festigkeit bis auf 15 m i. d. Minute erhöht werden. Der Kruppsche Werkzeugstahl für Schnellbetrieb ist auch für Hobel- und Stofstähle mit Vortheil verwendbar. Da er nach dem Ausglühen ohne Schwierigkeit bearbeitet werden kann, ist er auch für rasch arbeitende Fräser, Bohrer und dergleichen geeignet. Zum Zwecke der Härtung werden die fertig bearbeiteten Fräser in Gefäße eingesetzt und mit feingehaktem Holzkohlenpulver umstampft. Das Ganze wird in einem Härteofen so lange erhitzt, bis der Fräser weißglühend geworden ist. Der Fräser wird hierauf herausgenommen und im Luftstrom erkalte, wobei er zweckmäßigerweise ununterbrochen um seine Achse gedreht wird. Nach dem Erkalten wird der Fräser geschliffen und ist dann gebrauchsfähig. Den Alleinverkauf des Kruppschen Werkzeugstahls hat die Firma Robert Zapp in Düsseldorf übernommen.

#### Ueber den Zustand des Siliciums in Eisengufs und geringhaltigem Ferrosilicium

hat P. Lebeau in den „Comptes rendus“ der Pariser Akademie vom 9. December 1901 folgende Mittheilung veröffentlicht, in deren Einleitung er darauf hinweist, daß eine Entscheidung dieser Frage durch die Arbeiten von Osmond, Le Chatelier, Carnot und Gontal, sowie Stead noch nicht erbracht worden ist. Osmond meint, daß sich zwar Silicium mit Eisen unter Wärmeentwicklung chemisch verbinden kann, daß aber diese Verbindung durch einen Ueberschuß von Eisen wieder gelöst werde und nur bei genügendem Siliciumdruck in der Legirung bestandfähig sei; Le Chatelier nimmt in Analogie mit den Vorgängen in vielen anderen Legirungen an, daß das Silicium im Stahl nicht im Zustande einer chemischen Verbindung isolirt sei, sondern sich im Zustand homogener Mischung, fester Lösung oder isomorpher Mischung, so wie der Härtungskohlenstoff befinde; Carnot und Gontal sprechen sich, weil sie keine bestimmte Siliciumverbindung aus den gewöhnlichen silicirten Gußeisen isoliren konnten, dahin aus, daß sie zu dem Glauben gelangt seien, daß entweder die Erkalte eine Zersetzung der Siliciumverbindung  $\text{SiFe}$  zur Folge habe oder letzteres mit überschüssigem Eisen eine feste Lösung oder homogene Mischung eingehe; Stead endlich ist der Meinung, daß sich alles Silicium im Zustande fester Lösung im Eisen befinde, das seine gewöhnliche Gestalt in sehr guter Entwicklung bewahre.

Auch Lebeau fand in den Rückständen der mit den verschiedenartigsten Lösungsmitteln behandelten silicirten Gußeisen keine Verbindung von Eisen mit Silicium, und demnach lehrte ihn diese Untersuchung, sowie diejenige der Eigenschaften bestimmter Eisensilicide, daß das Silicium im Gußeisen im Zustande der Verbindung mit Eisen nach der Formel  $\text{SiFe}_2$  existire. Durch methodische Prüfung der Rückstände von Lösungen mit Salpetersäure oder mit dem Doppelchlorid von Knipper und Kalium erkannte er leicht, daß sich das gesamte Silicium gebunden vorfinde. Durch Vorversuche hatte er sich versichert, daß gegen diese Reagenzien amorphes Silicium, selbst in ganz feiner Vertheilung, ganz unempfindlich ist, denn trotz 12stündiger Erwärmung von genau abgewogenem, sehr leichtem amorphem Siliciumpulver, das nach der Methode von Vigouroux hergestellt war, in den ge-

nannten Lösungsmitteln, wurde kein Gewichtsverlust an jenem gefunden, während andererseits in den Rückständen der mit denselben Reagenzien hergestellten Lösungen von Gußeisen kein feines Silicium enthalten war; also kann kein Zweifel darüber herrschen, daß das Silicium im Gußeisen nicht frei, sondern in Gestalt einer Verbindung vorhanden ist.

Um die Art dieser Verbindung von Eisen und Silicium zu ermitteln, wurde eine Reihe von Versuchen ausgeführt, um zunächst die Bildung bestimmter Eisensilicium-Verbindungen und insbesondere deren Verhalten bei Aenderung der Bildungsomstände, nämlich der Mengenverhältnisse von Kupfer, Eisen und Silicium zu studiren; dabei wurde niemals eine Eisensilicium-Verbindung erhalten, die eine geringere Menge von Silicium erfordert hätte, als die, welche nach der Formel  $\text{SiFe}_2$  verlangt wird. Die einzig gelungenen waren nämlich zusammengesetzt nach den Formeln  $\text{Si}_2\text{Fe}$ ,  $\text{SiFe}$  und  $\text{SiFe}_2$ .

Da sich das Silicid  $\text{SiFe}_2$  nur bei einem großen Ueberschuß von Silicium bildet, kommt es hier nicht weiter in Frage. Vom Silicide  $\text{SiFe}$  ergaben die Untersuchungen seiner Eigenschaften, daß es sich sehr leicht zersetzt und in einer an Silicium armen Umgebung nicht bestandfähig ist. Unter einer Reihe von Versuchen offenbarte insbesondere folgender die große Hinfälligkeit. Eine bestimmte Gewichtsmenge von  $\text{SiFe}$  wurde mit zur vollständigen Auflösung genügender Quantität von Silber versetzt und geschmolzen, worauf man den erhaltenen Schmelzkörper mit Salpetersäure behandelte. Der Lösungsrückstand enthielt dann anstatt nichtmagnetischem  $\text{SiFe}$  das magnetische Silicid  $\text{SiFe}_2$  und außerdem freies Silicium. Das letztere konnte mit Hilfe von Fluorwasserstoffsäure isolirt werden. Bei der Arbeit mit sehr geringen Mengen (16,8 g Silber, 0,208 g  $\text{SiFe}$ , 0,031 H F) wurde fast vollkommene Zersetzung erzielt nach der Formel  $2\text{SiFe} = \text{SiFe}_2 + \text{Si}$ ; demnach kann die Verbindung  $\text{SiFe}$  nicht in Gegenwart eines Ueberschusses von Eisen existiren und also auch kein Bestandtheil von siliciumhaltigem Eisengufs sein. Dagegen ist das Verhalten des Silicid  $\text{SiFe}_2$  ein ganz anderes; dieses zersetzt sich nicht bei der Erwärmung in Silber; es löst sich im geschmolzenen Metall, aber findet sich vollständig wieder vor bei Auflösung des erkaltenen Schmelzkörpers in Salpetersäure und enthält die Lösung keine Spur weder von Eisen noch von freiem Silicium. Gleiche Ergebnisse erhält man bei der Verdampfung des Silbers im elektrischen Ofen und bei der thermoelektrisch gemessenen Temperatur von 1000°. Mithin muß in Eisengufs dieses Silicid enthalten sein. Die Erklärung, warum es sich trotzdem nicht in den Rückständen von diesen Lösungen in den gewöhnlichen Lösungsmitteln findet, erscheint für Lebeau leicht erbracht. Thatsächlich sei nämlich das Silicid  $\text{SiFe}_2$  zwar in Krystallen, wie man sie im elektrischen Ofen erhält, fast unangreifbar durch verdünnte oder concentrirte Salpetersäure, dagegen trete in zerriebenen Zustände eine ganz langsame Umsetzung ein und lasse sich nach 10- bis 12stündiger Einwirkung Eisen in der Lösung nachweisen, während zu gleicher Zeit der krystallinische Staub, wie die mikroskopische Prüfung ergebe, seinen Glanz eingebüßt habe; jedes kleine Bruchstückchen sei da von einer Hülle opalisirender Kieselsäure umgeben. Wenn man nun die große Löslichkeit dieses Silicids in Eisen in Betracht ziehe, erkenne man, wie leicht eine feste Lösung entstehe, in welcher seine äußerst feine Vertheilung das Silicid für die Angriffe durch die verschiedenen Lösungsmittel empfänglich mache. Dabei könne aber auch noch die Verbindungswärme und der allotropische Zustand des Eisens in dieser Verbindung eine Rolle spielen.

Lebeau schließt also hieraus, daß siliciumhaltiger Eisengufs das ganze Silicium in Gestalt des Silicids  $\text{SiFe}_2$  enthalte, welche Verbindung in überschüssigem

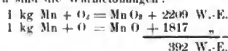
Eisen leicht löslich ist und dazu neigt, mit ihm beim Erkalten eine homogene Masse zu bilden. Isolirt wird es nur dann in den mit Silicium beladenen Güssen erscheinen können, wenn seine Menge diejenige übersteigt, die zur Sättigung des Eisens bei der Erstarrung dient. Diese Ergebnisse stehen übrigens in vollkommenem Einklange mit den Resultaten der Experimente von Le Chatelier und der mikroskopischen Untersuchungen von Stead.

O. L.

### Zur Verwendung von Braunstein im Hochofen.

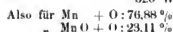
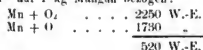
Von Basilius Ischewsky in Kiew.

In dem Mangansuperoxyd verhalten sich die beiden Sauerstoffatome verschieden. Nach Wedding bezw. Thomsen sind die Wärmetheorien:

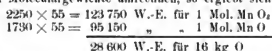


Also bei der Bildung von Mangansuperoxyd entwickeln sich  $\frac{1817}{2209} = 82,26\%$  der Wärme bei der Verbrennung von 1 kg Mangan zu Manganoxydul und nur 17,74 % entwickeln sich bei der Vereinigung des Sauerstoffs mit Manganoxydul zu Mangansuperoxyd.

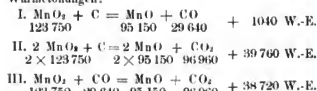
Weniger Unterschied zeigen die Mittelwerthe nach Ledebur\* auf 1 kg Mangan bezogen:



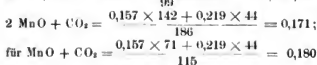
Die Zahlen von Le Chatelier ergeben noch weniger Unterschied: 72,1 % und 27,9 %; sie scheinen jedoch zu niedrig zu sein, denn es giebt einen Sprengstoff (Promethen), in welchem Mangansuperoxyd mit Kohlenwasserstoffen eine wirkliche Basis bildet; darum sollte man glauben, das zweite Sauerstoffatom sei nicht so fest gebunden, als Le Chateliers Zahlen angeben. Wenn wir die Mittelwerthe nach Ledebur die auf die entsprechenden Moleculargewichte umrechnen, so ergibt sich:



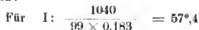
Mit Kohlenstoff und Kohlenoxyd giebt das Mangansuperoxyd unter Anderem folgende Reactionen und Wärmetheorien:



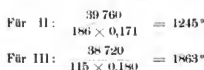
Wenn wir die Wärmecapacität für  $\text{MnO} = 0,157$ ;  $\text{CO}_2 = 0,219$ ;  $\text{CO} = 0,248$  und die Mittelwerthe für  $\text{MnO} + \text{CO} = \frac{0,157 \times 71 + 0,248 \times 28}{99} = 0,183$ ; für



annehmen, so erhalten wir folgende Temperaturerhöhungen:



\* Handbuch der Eisenhüttenkunde S. 54.



Diese thermochemischen Beziehungen sind sehr klar dargestellt in einer Abhandlung von Ledebur,\* welcher auch hervorgehoben hat, daß, wenn man den Hochofen mit Braunstein beschickt, die Zerlegung des letzteren schon in den oberen Horizonten des Hochofens stattfindet und nicht unbedeutliche Wärmemengen dadurch verloren gehen, sofern sie nicht für den Schacht, Gasfang n. s. w. schädlich sind. Das entstandene Manganoxydul wird nachher nur durch den festen Kohlenstoff im Gestelle reducirt.

Die interessante Abhandlung von C. Blauel,\*\* sowie die lehrreichen Artikel von van Vloten\*\*\* und Erpf, Pehani, Koch† geben uns die Veranlassung, vorauszusetzen, daß in den unteren Theilen der Schmelzsäule ziemlich viele Lücken vorhanden sind, und das berechtigt zu der Annahme, daß das Einblasen des Braunsteins mit dem Wind durch die Formen nicht unmöglich ist. Dabei würden wir im Gestelle glühende Kohle, Kohlenoxyd und Mangansuperoxyd mit einer wahrscheinlichen Temperatur bis zu 800° (Temperatur des Windes) haben. Darum sollte man glauben, daß bei so hoher Temperatur die Reaction nach der I. Gleichung viel größere Temperaturerhöhung, als die oben angegebenen 57,4 geben würde. Wäre jedoch diese Erhöhung ungenügend, so müßten †† sofort die Reactionen nach der II. und III. Gleichung anfangen, also erweist sich eine ansehnliche Erniedrigung der Hochofentemperatur als unwahrscheinlich.

Für einen großen Hochofen mit 6 Formen, welcher Spiegeleisen mit 25 % Mangan erzeugt, sind bis 86,4 t Braunstein für den Tag erforderlich, also für eine Form 14,4 t täglich, 600 kg in der Stunde, 10 kg in der Minute (nach Volumen etwa 2 Liter). Diese Menge ist im Vergleich mit fast 100.000 Liter Luft in der Minute verschwindend klein. Da wohl kein Zweifel darüber herrschen kann, daß die Formen niemals ganz gleich arbeiten, und da es nicht schwer sein dürfte, eine Vorrichtung zu construiren, welche nun so mehr Braunstein lieferte, je mehr Luft angeblich die Form passirt, so müßte man glauben, daß der Braunstein zum Theil mit dem Wind in einige Höhe über die Formen gezogen wird. Man könnte auf diese Art einen sehr regelmäßigen Gang erzielen und einem einseitigen Gang des Hochofens entgegenwirken.

### Die Eröffnung des neuen Stahlwerks der japanischen Regierung auf der Insel Kiushiu.

Wie wir dem „Centralblatt der Bayverwaltung“ vom 18. Januar entnehmen, hat die längst erwartete Eröffnung des kaiserlichen Stahlwerks zu Wakamatsu am 18. November 1901 stattgefunden. Es war damit eine Feier verbunden, zu der 1500 Gäste erschienen und bei welcher auch der Kaiser von Japan durch einen seiner Vettern, Prinz Fushimi, vertreten war.

Eine eingehende Veröffentlichung über diese Anlage findet sich bereits in Nr. 24 des Jahrgangs 1899 von „Stahl und Eisen“. Die Ausgaben für das Stahlwerk, einschließlich des Betriebskapitals für die erste Zeit, betragen bis jetzt etwa 19,2 Millionen Yen = rund 40 Millionen Mark; darin sind auch die Ausgaben für den

\* Glasers Annalen für Gewerbe und Banwesen. Band VIII (1881) S. 450.

\*\* „Stahl und Eisen“ 1895 S. 704.

\*\*\* „Stahl u. Eisen“ 1892 S. 114, 467, 336, 669, 582.

† „Stahl und Eisen“ 1898 S. 744.

†† Ledebur. „Stahl und Eisen“ 1882 S. 356.

Erwerb einiger Kohlen- und Erzgruben enthalten. Man verspricht sich eine jährliche Erzeugung von etwa 35 000 t Schienen, 10 000 t Bessemer-Stabeisen, 25 000 t Bleche, 20 000 t Form- und Stabeisen aus Siemens-Martin-Material, insgesamt rund 90 000 t Stahl. Selbstverständlich werden diese Zahlen in den ersten Betriebsjahren auch nicht annähernd zu erreichen sein. Schon jetzt läßt sich übersehen, daß die Anlage eines zweiten Hochofens und der Einbau zahlreicher bereits beschaffter, aber noch nicht aufgestellter Dampfkessel in aller Kürze notwendig ist. Eine anfangliche Sorge, ob man aus der japanischen Kohle branchbaren Koks gewinnen kann, scheint nach den Erfahrungen der letzten Monate wesentlich an Bedeutung verloren zu haben. Der Koks ist zwar ziemlich weich, läßt sich aber doch verwenden. Die Beschaffenheit der bisher gewonnenen Rohstoffe und fertigen Erzeugnisse (Masseln, Walzeisen, Bleche, kleine Grubenschienen u. s. w.) ist nach Angabe der deutschen Betriebsbeamten bis jetzt im allgemeinen befriedigend. Die bisher vorwiegend verhütteten Erze aus Hanyang in China und aus Kamaishi in Nordjapan sollen ungewöhnlich reich sein (bis zu 65 % Erzgehalt).

Recht schwierig erschien im Anfange die Arbeiterfrage, es zeigte sich indessen bald, daß die japanischen Arbeiter anstellig und geschickt sind, während sie allerdings an Körperkraft und Ausdauer erheblich hinter dem europäischen Arbeiter zurückbleiben. Trotz der noch sehr niedrigen Löhne haben sich daher bis jetzt im Hochofenbetriebe allgemein hohe Giehkosten für die Tonne des fertigen Roheisens ergeben, weil man überall die drei- bis vierfache Arbeiterzahl im Vergleich zum europäischen Betriebe braucht. Ob sich das mit der Zeit erheblich wird bessern lassen, ist zweifelhaft. Noch schwieriger als die Arbeiterfrage scheint sich die Frage des japanischen Beamtenbestandes, insbesondere der Betriebsingenieure, zu gestalten. Ueble Erfahrungen in dieser Beziehung scheinen ja schon früher gemacht zu sein.\* Die Schwierigkeiten, welche fremde, in japanischen Diensten stehende Beamte zu überwinden haben, die Unannehmlichkeiten, denen sie ausgesetzt sind, haben ihre Hauptsache in dem japanischen Chauvinismus, der ja leider in den Schulen in übermäßiger Weise cultivirt wird. Die Befürchtung, daß der Geist der Insubordination und des Besserwissenwollens den deutschen Beamten und Meistern die Erfüllung ihrer verträglichsten übernommenen Pflichten erschwert, ja vielleicht unmöglich macht, ist nicht unberechtigt. Ob daher der wirtschaftliche Erfolg dieses Unternehmens gesichert ist, läßt sich nicht mit Gewissheit voraussagen; dem Vernehmen nach hat die japanische Staats-eisenbahnverwaltung einen Abschluß mit dem Stahlwerk auf Lieferung von 20 000 t Schienen gemacht. Daß diese ersten Schienen sich aber hier mindestens ebenso hoch im Preise stellen werden, als wenn sie vom Auslande eingeführt wären, kann man jetzt schon mit Sicherheit annehmen. Immerhin darf man erwarten, daß das neue Stahlwerk sich mit der Zeit zu einem für das Land segensreichen Unternehmen entwickeln wird. Ob aber die japanische Eisenindustrie den Wettbewerb in Ostasien mit der amerikanischen oder europäischen aufzunehmen instande sein wird, ist zweifelhaft.

#### Das Barrow Hämatit-Stahlwerk.

Die Gesellschaft wurde im Jahre 1861 zu dem Zwecke gegründet, die mächtigen Lager des genannten Districtes in großem Maßstabe auszubeten und Roheisen sowie alle Sorten von Bessemer- und Siemens-Martin-Eisen darzustellen. Die Eisensteingruben

liegen 8 km von der Hochofenanlage entfernt. Letztere besteht aus 12 Öfen. 10 davon sind 18,6 m und 2 21,3 m hoch, der Kohlensackdurchmesser beträgt in allen Fällen 5,6 m. Die Anzahl der Formen bei einem Ofen ist 7 und 8, der Durchmesser der Düsen 127 mm. Zur Erhitzung des Windes dienen 29 Winderhitzer verschiedener Construction; 4 davon sind Massicks-Crookes, 2 Whitwell, 9 Ford- und Muncur-, die übrigen Cowper-Winderhitzer. Die neuesten Cowper-Winderhitzer sind 21,3 m hoch, mit einem Durchmesser von 8,5 m; die Temperatur des Windes beträgt 815° C. Der Wind wird von Schwinghebelgebläsen geliefert, welche mit einer Spannung von 0,35 kg/cm arbeiten. Jeder Ofen liefert wöchentlich 750 Tonnen Bessemer-Roheisen. Das während der Woche erzeugte Roheisen wandert in einen Mischer und wird an das Stahlwerk abgegeben, das gegen Ende der Woche erzeugt wird als Gufseisen verbraucht.

Die Beschickung wird durch eine geneigte Bahn auf die Gicht des Hochofens befördert und mit Hand auf die Glocke eines Paryschen Gichtverschlusses von der üblichen Construction chargirt. Die Beschickung besteht aus eigenem und fremdem Hämatit und hat einen Durchschnittsgehalt von 50 % metallischem Eisen. Der Koks stammt aus Durham und Lancashire sowie aus eigenen Kohlegruben bei Barnsley, der Kalkstein aus eigenen Steinbrüchen, die nur 4,8 km von den Öfen entfernt sind. Die Schmelze läuft in Kippwagen, welche mittels einer Locomotive zur Halde gefahren werden. Die Gase werden zur Winderhitzung und Kesselfeuerung benutzt. Zum Brechen der Roheisenmasseln dient ein Brecher mit elektrischem Antrieb.

Der Roheisenmischer hat einen Fassungsraum von 120 t und setzt im Durchschnitt 6000 t wöchentlich durch. Die Ueberführung des Roheisens vom Mischer nach dem Bessemerwerk geschieht durch eine Locomotive mit Pfanne, welche letztere 18 t faßt.

Die Bessemeranlage besteht aus vier 20-t-Convertern, welche in einer Reihe gegenüber der Gießgrube stehen. Das Schwenken der Converter wird, wie üblich, durch ein Zahnstangengetriebe besorgt, welches durch einen hydraulischen Kolben bewegt wird. Das Beschießen des Converters mit flüssigem Roheisen erfolgt von einer auf eisernen Säulen ruhenden Bühne aus, auf welche die Gießpfannen-Locomotive mittels einer geneigten Bahn gelangt. Das Spiegeleisen wird auf eine ähnliche Weise chargirt, der Cupolofen befindet sich am Ende der Bühne auf einem Niveau mit den Convertern. Das fertige Flusseisen wird von Pfannen aufgenommen und durch Lärkrähne bis zu einem centralen Gießfakrahne befördert. Die Blockformen stehen zu je zweien auf Wagen. Dieselben fahren nach Bedarf unter den Trichter der Pfanne, während der Krahn stehen bleibt. Jede Form faßt 2 t Flusseisen. Ungefähr 100 Wagen sind in beständigem Umlauf, so daß die Formen genügend Zeit haben, um ohne Wasserkühlung zu erkalten. Die Temperaturangleichung der Flusseisenblöcke erfolgt in geheizten Durchweichungsgruben, welche die Form eines langen Kanals von 1,7 m Weite und 2 m Tiefe haben und mit Wärmespeichern an beiden Enden versehen sind. Jede Grube hat 5 Deckel und faßt 20 Blöcke, also 4 Blöcke unter jedem Deckel. Die Deckel sind von Gufseisen und mit einem Futter von feuerfesten Ziegeln versehen, sie ruhen auf Trägern, auf welchen die 4 Räder jedes Deckels laufen. Die Bewegung derselben geschieht durch ein hydraulisch bewegtes Zahnradgetriebe. Die auf die geeignete Temperatur gebrachten Blöcke werden mittels hydraulischer Krähne aus den Durchweichungsgruben angehoben und auf Rollwagen zum Blockwerk befördert. Die Blockwalzen haben einen Durchmesser von 914 mm. Zwischen Maschine und Walzwerk ist ein Rälervorgelege mit Übersetzung von 2:1 eingeschaltet. Die Anzahl der Kaliber ist 5. Wenn der Block das letzte Kaliber passiert hat, wird er auf einem Rollwagen

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, Nr. 22 S. 1218.

einer Scheere zugeführt, wo die Enden abgeschnitten werden. Von hier gelangt er in das Vorwalzwerk, welches eine Walzenstrecke von 508 mm Durchmesser hat. Nach fünfmaligem Durchgang gelangt der Block zu den Fertigwalzen. Dieselben haben einen Durchmesser von 711 mm und 5 Kaliber. Nach dem Passiren der Fertigwalzen werden die Schienen wie üblich zerschnitten und adjustirt.

Die Siemens-Martinanlage besteht aus einem Ofen von 50 t, einem von 40 t und drei von 25 t Fassungsvermögen. Die Ofen sind von der üblichen Construction und setzen ungefähr 1500 t wöchentlich durch. Das Gas für die Siemensöfen wird in einer Batterie von 36 gewöhnlichen Siemensgeneratoren erzeugt. Die Blöcke werden in 3 direct gefeuerten, zu einem Halbkreis angeordneten Wärmöfen erhitzt. Das Einsetzen und Herausnehmen der Arbeitsstücke erfolgt durch eine Maschine, welche im Centrum dieses Halbkreises aufgestellt ist. Die erhitzten Blöcke gelangen in ein Blockwalzwerk von 914 mm Walzen-Durchmesser und einer Uebersetzung von 3:1.

Von den vorhandenen 2 Blechwalzwerken hat das erste, aus 2 Walzenpaaren bestehend, Walzen von 711 mm Durchmesser und 2286 mm Länge und walzt Platten von 6 bis 50 mm Dicke. Das zweite Blechwalzwerk besteht ebenfalls aus zwei Walzgerüsten. Zum Vorwalzen dient ein Drei-, zum Fertigwalzen ein Zweiwalzwerk; die Walzen sind in beiden Fällen 1829 mm lang. Der Durchmesser beträgt 660 mm. Dieses Walzwerk empfängt Brammen von 102 mm Dicke und walzt alle diejenigen, welche zu dünn für das große Walzwerk sind, nämlich von 3 bis 6 mm. Schienenlaschen, leichte Schienen, Winkelisen n. s. w. werden in einer Walzstrafe von 457 mm aus 102 mm starken Knäpplern hergestellt. Das Eisenbahnschienenwalzwerk besteht aus 2 Walzgerüsten mit 711 mm Walzen.

Die Gießereianlage umfaßt 5 Gießereien: 3 für die Herstellung von Stahlgüssen, eine für die von Blockformen, sowie eine Metallgießerei. Die elektrische Anlage besteht aus 2 Dynamos von je 750 Ampères bei 220 Volt und einem Dynamo von 300 Ampères und 120 Volt. Dieselben versorgen 1500 Glühlampen und 12 Motoren.

(Nach „Proc. of the Instit. of Mech. Engineers“ 1901 Nr. 3.)

### Deutsche Erfolge im Ausland.

Die den Bau von Walzenzugmaschinen als Specialität betreibende Maschinenfabrik von Ehrhardt & Sehmmer in Schleifmühle bei Saarbrücken erhielt vor einigen Tagen von einem Walzwerk in Chicago Auftrag auf Lieferung einer Drillings-Reversir-Walzenzugmaschine mit einer Leistung von 5000 Pferdestärken, wie eine solche auf der Weltanstellung in Paris 1900 zu sehen war und n. a. auch das Kaiserlich Japanische Stahlwerk in Yawata-machi bekommen hat. Das Panzerplatten-Walzwerk von St. Chamond wurde einem Bericht des „Echo des Mines“ zufolge kürzlich von dem französischen Marineminister de Lanessan in Begleitung einer Anzahl Marine-Ingenieure besucht. Die Herren wohnten mit Interesse dem Walzen der Panzerplatten bei und die ganze Anlage des Werkes fand augenscheinlich ihre Bewunderung. Es dürfte daher interessieren, daß eine deutsche Firma — die Märkische Maschinenbau-Anstalt vorm. Kamp & Co. in Wetter a. d. Ruhr — das Walzwerk von St. Chamond construiert und ausgeführt hat.

\* „Echo des Mines et de la Métallurgie“ 1900, 20. Januar.

### Eisenerz-Verladungen am Oberen See.

Das „Engineering and Mining Journal“ giebt folgende Mittheilungen über die im vorigen Jahre erfolgten Verladungen von Eisenerzen am Oberen See:

	1900	1901	Zunahme
Obere See-Häfen mit Ausnahme von Marquette . . . . .	12 471 720	13 780 570	1 308 850
Marquette u. Escanaba . . . . .	6 098 595	6 376 952	278 357
Mit dem Schiff . . . . .	18 570 315	20 157 522	1 587 207
Mit der Bahn . . . . .	4 890 778	5 000 000	10 922
Zusammen . . . . .	19 059 893	20 657 522	1 598 129

Während der größere Theil der Förderungszunahme aus den Vermilion- und Mesabilerstätten stammt, ist auch eine beträchtliche Vermehrung an Marquette- und Escanaba-Verschiffungen zu verzeichnen, welche von Marquette und Menominee kommen. Zu den oben genannten Zahlen ist noch eine Förderung von 230 000 t hinzuzufügen, welche aus den Minen des Michipicoten-Districtes in Canada herrührt. Von diesem Erz gingen ungefähr 160 000 t nach den Erzhäfen, 70 000 t nach den Hochofenwerken von Midland und Hamilton in Ontario. Der Empfang von Erz an den Lake Erie-Docks erreichte eine Gesamthöhe von 17 014 076 t gegen 15 797 787 t im Jahre 1900 und 15 222 187 t im Jahre 1899. Trotz des großen Zuwachses im Berichtsjahre waren die Vorräthe in den Docks nur 45 000 t geringer als im Vorjahr. Die Verschiffungen über die Erzhäfen während der Schiffahrtsaison waren die bedeutendsten, die je stattgefunden haben. Der Vorrath in den Docks der Erzhäfen betrug am 1. Mai 1901 3 050 183 t; die Verladung für die Saison war 17 014 067 t, macht zusammen 20 064 259 t. Am 1. December waren 5 859 663 t vorhanden, es sind demnach 14 204 596 t während der Saison verschifft worden, gegen 11 613 773 t während des entsprechenden Zeitraumes 1900, 11 765 158 in 1899 und 9 059 829 in 1898. Allen Anzeichen nach wird der Abfluß des Erzes während des Winters stark und nur ein geringer Vorrath bei der Wiedereröffnung der Schifffahrt im Jahre 1902 vorhanden sein.

### Spanischer Anthracit.

In dem ersten Heft des Jahrganges 1902 der „Revista Minera“ findet sich ein Auszug aus dem Bericht des Directors der Sociedad de Minas de Hulla de Villaverde de la Peña, welcher für die Kohlenanstellung in Barcelona geschrieben ist. Wir entnehmen daraus Folgendes: Die Compagnie besitzt 6 Gruben, welche einen Flächenraum von 2858 Hektar umfassen. Die Anzahl der Flöze beträgt 4 bis 9. Der Vorrath an Anthracit in den angeschlossenen Gruben wird bei einer Maximaltenne von 400 m auf 30 Millionen Tonnen geschätzt. Der Durchschnitt von 15 in den Bergakademien von Madrid und Paris gemachten Analysen ergab folgendes Resultat:

Wasser . . . . .	4,56 %
Flüchtige Substanz . . . . .	3,57 „
Asche . . . . .	4,41 „
Fester Kohlenstoff . . . . .	87,46 „

Die Heizkraft geht nicht unter 7500 Calorien herunter und erreicht gewöhnlich 7700, in einzelnen Fällen auch 8000.

In dem westlichen Theil des Grubengebietes sind 2 Schächte abgeteilt, 2 andere sind im östlichen Theil projectirt. Man hofft aus diesen 4 Schächten eine tägliche Förderung von 1000 t zu erzielen, welche theils im Lande selbst untergebracht, theils ins Ausland, besonders nach Frankreich, exportirt werden soll.

Die von dieser Unternehmung aufgewandten Kosten betragen bereits 1 200 000 Pesetas. Weitere Contracte sind mit der Bohrgesellschaft La Sociedad Española de Sondeos behufs Niederbringung von Bohrlöchern von 400 bis 500 m Tiefe zur Untersuchung der Lagerstätten abgeschlossen.

Im Anschluß an diesen Bericht möge noch erwähnt werden, daß bereits in der „Revista Minera“ vom 8. December spanische Anthracitgruben erwähnt werden. Dieselben sind Santa Lucia in Leon und La Calera in Pinarroja. Der aus diesen Gruben stammende Anthracit findet Verwendung als Hausbrandmaterial sowie zur Erzeugung von Mischgas in Dowsongeneratoren. Hierdurch ist der Preis dieses anfangs fast werthlosen Brennstoffs sehr gestiegen und übertrifft bereits den der Steinkohle, wenn auch nicht in dem Verhältniß wie in den übrigen Ländern. Nach den Tarifen vom December vorigen Jahres verkauft die Grube La Calera Anthracit zu 60 bis 64 Pesetas, also ungefähr 60  $\mathcal{M}$  die Tonne.

### Eine lehrreiche Dampfkesselexplosion.

Unter diesem Titel hat Baudirector Professor von Bach in der letzten Jahresversammlung des württembergischen Bezirksvereins deutscher Ingenieure einen sehr interessanten Vortrag gehalten\*, in welchem er die Ursachen, die zu der am 20. April 1899 in Rosenthal bei Blankenstein erfolgten Dampfkesselexplosion geführt haben, bespricht. Nach eingehender Untersuchung und Erörterung aller begleitenden Umstände kommt der Vortragende zu folgendem Ergebnis: Die Ursache der vorliegenden Explosion war Wärmestauung in der unmittelbaren über dem Koste gelegenen Kesselwand in Verbindung mit der Minderwertigkeit des Bleches, aus dem dieser Theil der Wand bei der Ende 1898 stattgehabten Reparatur (Erneuerung der Feuerplatten) hergestellt wurde. Daran anknüpfend werden nachstehende Folgerungen gezogen:

1. Kesselsysteme mit nach dem Koste geneigten unterem Sieder geben Anlaß zu Wärmestauungen, weil alle Verunreinigungen des Wassers sich unten gerade über der Feuerplatte absetzen. Solche Kessel sind daher zur Beulebildung geneigt.

2. Die Bildung einer Beule ist stets ein Zeichen dafür, daß die Kesselwandung an der betreffenden Stelle stärker beansprucht wird, als sie verträgt. Der Kessel darf nicht so betrieben werden, daß sich Beulen bilden; hat sich eine solche gebildet, so entsteht für die Betriebsleitung die Pflicht, den Betrieb derart abzuändern, daß das nicht wieder vorkommt.

3. Die Verwendung von ölhaltigem oder sonst verunreinigtem Speisewasser in solchen Kesseln, welche

infolge starker Wärmeüberführung zur Empfindlichkeit geneigte Flächenstücke besitzen, ist zu vermeiden. Ob Öl im Kessel vorhanden ist, läßt sich leicht durch chemische Analyse des Rückstandes feststellen, welchen man von der inneren Kesselwand abkratzt.

4. Ausbesserungen von ausgebeulten Feuerplatten durch Auskreuzen der Beule und Anfrähen einer Flickscheibe, deren Vernietung dem directen Feuer ausgesetzt ist, sind durchaus zu verwerfen.

5. Nach einer Erneuerung der Feuerplatte, d. i. des empfindlichsten Theiles der ganzen Kesselfläche, ist eine amtliche Druckprobe angezeigt.

6. In der Kesselschmiede ist mit aller Sorgfalt dahin zu wirken, daß nicht bloß bei neuen, sondern auch bei auszubessernden Kesseln, selbst wenn seitens des Kesselbesitzers zur allergrößten Eile getrieben wird, nur solches Blech verwendet wird, das instande ist, den Anforderungen zu genügen.

7. Durch das Anrichten des Materials an der Nietnaht kann ein sehr bedeutender Verlust an Zähigkeit entstehen.

8. Die Frage, inwieweit sich die Festigkeitseigenschaften des Bleches im Betriebe ändern, je nachdem es vom Feuer unmittelbar getroffen wird oder nicht, ist noch nicht endgültig entschieden. Jedenfalls können aber die Ergebnisse der vorliegenden Untersuchung nur aufs Neue dazu auffordern, als Feuerblech nur möglichst zähes Material zu verwenden.

### Tarifpolitik.

Die „Verkehrs-Korrespondenz“ Nr. 6 schreibt: Wenn auch in den ersten 9 Monaten des laufenden Etatsjahres eine Mindereinnahme von 27 473 000  $\mathcal{M}$  stattgefunden hat, so kann doch diesem Fehlbetrag bei einer Gesamteinnahme von rund 1 400 Millionen Mark im Vorjahre, sowie mit Rücksicht auf die schon seit einer Reihe von Jahren stetig wachsenden ungeheuren Ueberschüsse eine ausschlaggebende Bedeutung so zu weniger beigemessen werden, als alle Anzeichen dafür sprechen, daß der tiefste Punkt in dem Rückgange des wirtschaftlichen Lebens überschritten ist.

Mit Recht ist daher auch schon im Abgeordnetenhaus von verschiedenen Seiten auf die Nothwendigkeit weiterer Tarifiermächtigungen im Güterverkehr hingewiesen worden; es dürften auch um so weniger Bedenken dagegen vorliegen, als nach den bisherigen Erfahrungen die Einführung von Tarifiermächtigungen meist eine Steigerung des Verkehrs und der Einnahme zur Folge hat. Einen neuen Beleg dafür giebt der dem Abgeordnetenhaus zugegangene Betriebsbericht in einer Nachweisung der Entwicklung des Verkehrs einiger Frachttitel, für welche Ausnahmetarife eingeführt worden sind.

Frachtgegenstand	Geltungsbereich	1896/97		1900	
		Beförđerte Menge	Einnahme	Beförđerte Menge	Einnahme
		t	„ $\mathcal{M}$ “	t	„ $\mathcal{M}$ “
Eisenerze**	Von Lothringen und Luxemburg nach dem Ruhrgebiet . . . . .	493 218	2 590 381	891 719	4 766 374
Eisen und Stahl	Nach den Nord- und Ostseehäfen und Stationen des Küstengebietes . . . .	532 435	4 922 128	689 840	6 216 446
Eisen und Stahl (Schiffbaneisen)	Nach Seehafenstationen . . . . .	48 892	467 080	137 898	960 946
Steinkohlen	Von Schlesien nach Stettin und Swinemünde . . . . .	558 344	5 140 171	827 170	fehlt
Kartoffelstärkefabricate	Von deutschen Stärkefabriken nach Seeplätzen . . . . .	9 682	65 034	22 285	152 554

\* Zeitschrift des „Vereins deutscher Ingenieure“.

\*\* Man darf gespannt auf den Einfluß sein, den der seit dem 1. Juni v. J. ermäßigte Tarif auf diese Position haben wird.

Die Redaction.



Wenn nun auch in dem Bericht erwähnt wird, daß die vorgenannten Zahlen noch keinen Schluß darüber gestatten, ob und inwieweit die Tarifermäßigungen auf die Entwicklung des Verkehrs ursächlich von Einfluß gewesen sind, so zeigt doch, um nur ein Beispiel hervorzuheben, die Beförderung der Eisenerze von Lothringen-Luxemburg nach dem Ruhrgebiet, daß bei einer weiteren Tarifermäßigung, wie dieselbe bei Verwendung von Selbstentladern mit hoher Tragfähigkeit, ohne Einfluß für die Bahnverwaltung, erreicht werden kann, eine mehrfache Verkehrssteigerung zu erzielen sein würde.

Daß übrigens die Staatseisenbahn-Verwaltung weniger Bedenken gegen Tarifermäßigungen hat, sofern es sich um den Wettbewerb mit der Schifffahrt handelt, zeigen nachstehende Tarife aus dem schlesischen Verkehr. Wenn übrigens bei diesen Sätzen, die nach Abzug der Vorräte noch einen Bahnfrachtsatz für 1 tkm von 1,19 — 1 ♂ für die Strecke Cosel—Stettin, und von 1,1 ♂ in umgekehrter Richtung lassen, die Schifffahrt fast ganz ausgeschlossen ist, so dürfte dies auch als ein Beweis für die noch sehr ungünstigen Schiffsverhältnisse der Oder anzusehen sein.

Für die Beförderung von 100 kg Steinkohlen von Königshütte nach:

	Stettin	Umschlagstelle Pöpelwitz	Cosel Oderhafen
Entfernung . . . . .	511 km	181 km	65 km
Tarifsatz im ganzen . .	75,3 ♂	47,5 ♂	22,3 ♂
„ für 1 tkm . . . . .	1,47 ♂	2,62 ♂	3,43 ♂

Für die Beförderung von Eisen und Stahl, 100 kg, von Gleiwitz nach:

	Stettin	Umschlagstelle Pöpelwitz	Cosel Oderhafen
Entfernung . . . . .	507 km	161 km	42 km
Tarifsatz im ganzen (Schiffbau) . . . . .	68 ♂	68 ♂	21,5 ♂
Tarifsatz für 1 tkm . .	1,34 ♂	4,2 ♂	5,2 ♂

Für die Beförderung von Eisenerzen, Schwefelkiesabbränden von der See nach Oberschlesien, Königshütte:

	von Stettin	von Breslau Oderhafen	von Cosel Oderhafen
Entfernung . . . . .	511 km	183 km	65 km
Tarifsatz im ganzen . .	71 ♂	46 ♂	21,5 ♂
„ für 1 tkm . . . . .	1,39 ♂	2,5 ♂	3,3 ♂

### Zollschutz und nationale Arbeit in Italien.

Für ein Quantum von 2083 Tonnen Schienen, welches in einem Submissions-Anzeiger als von der Seilischen Bahngesellschaft ausgeschrieben angezeigt war, hatte ein deutsches Schienenwalzwerk sich nach Rom um Zusendung des Lastenheftes zwecks eventueller Offertabgabe gewandt, erhielt jedoch von der General-direction der Società Italiana per le Strade ferrate della Sicilia in Palermo den Bescheid, daß zur nächsten von ihrer Verwaltung veranlaßten Submission auf eiserne Oberbaumaterialien nur inländische Firmen (Ditte nazionali) eingeladen werden.

### Weitere Fortschritte in der Verwendung der Hochofengase zur unmittelbaren Kräfteerzeugung.

In dem unter obigem Titel im vorigen Jahrgang wiedergegebenen Vortrag des Hrn. F. W. Lürmann ist in Nr. 9, Seite 457 ein Druckfehler stehen geblieben. Der erste Satz dieser Seite muß lauten: „Wenn man, um 1500 000 cbm Gas zu reinigen, zum Antreiben des 100pferdigen Elektromotors eine Gasmaschine von etwa 150 P.S. aufstellt, so wird diese — hoch gerechnet —  $150 \times 3 \times 24 = 10800$  cbm Gas oder 0,7 bis 0,8 % (nicht 7 bis 8 %, wie irrthümlich stehen geblieben ist) von dem insgesamt zu reinigenden Gas gebrauchen.“

### Fragekasten.

Welche Firma stellt Zinnraffinerie-Ofen oder Apparate her oder liefert Pläne hierzu? — Adressen nimmt zur Weitergabe die Redaktion entgegen.

## Industrielle Rundschau.

### Berliner Maschinenbau-Actien-Gesellschaft vorm. L. Schwartzkopf.

Im Geschäftsjahre 1900/1901 ist die Gesellschaft von den Einwirkungen des zu Beginn desselben aufgetretenen und seitdem andauernden wirtschaftlichen Niederganges nicht unberührt geblieben. Mit der sinkenden Tendenz der Preise der Fertigfabricate standen die Preise der Rohmaterialien und Halbfabricate zumeist nicht in Einklang. Neue Anträge waren für das Werk schwer und manchmal nur unter Verzicht auf jeglichen Nutzen zu erlangen. Ein weiterer Nachtheil erwuchs durch die im Laufe des Jahres in Angriff genommene und größtentheils durchgeführte Verlegung der Locomotivfabrication von Berlin nach Wildau. Trotz dieser ungünstigen Umstände, welche einerseits zu einer Verringerung des Bruttoverdienstes, andererseits zu einer Erhöhung der Generalkosten führen mußten, erscheint das Resultat des verflochtenen 31. Geschäftsjahres nicht ungünstig.

Es stellt sich der Umsatz pro 1900/1901 auf 11 512 678,09 M. (1899/1900 10 981 513,31 M.) und der vertheilbare Gewinn auf 1 160 194 M. und einschließlichs des Vortrages vom 1. Juli 1900 von 12 638,49 M.

auf 1 172 832,49 M. gegen insgesamt 1 539 074,49 M. im Jahre zuvor. In dem Etablissement Venedig wurde im Januar 1901 der Betrieb eingestellt und sofort die Liquidation begonnen.

Die Vertheilung des Reingewinnes von 1 172 832,49 M. wurde wie folgt vorgeschlagen: 1. Dividende 4% von 10 800 000 M. = 432 000 M., 2. Tantième des Aufsichtsrathes 7 1/2% von 728 194 M. = 54 614,55 M., 3. Superdividende 6% von 10 800 000 M. = 648 000 M., 4. Gratificationen für Beamte 30 000 M., 5. Vortrag pro 1901/1902 8217,94 M.

### Bielefelder Maschinenfabrik vorm. Dürkopp & Co.

Aus dem umfangreichen Geschäftsbericht für 1900/1901 theilen wir mit, daß die Nähmaschinen-Abtheilung zu lohnenden Preisen gut beschäftigt war, daß aber die Fahrrad-Abtheilung wiederum erhebliche Preisrückgänge zu verzeichnen hat.

Die Abschreibungen belaufen sich auf 186 410,63 M. Es verbleibt ein verfügbarer Reingewinn von 394 753,42 M. und Vortrag aus 1899/1900 15 212,71 M., die wie folgt zur Vertheilung vorgeschlagen werden: 12% Dividende

= 360 000 .*M.*, Tantième an den Aufsichtsrath und Gratificationen an die Beamten 30 606,53 .*M.*, Unterstützungs- und Pensions-Fonds 7000 .*M.*, Vortrag auf neue Rechnung 12 959,60 .*M.*

#### Eisenwerke Gaggenau, Act.-Ges. zu Gaggenau.

Auch dieses Werk ist 1900/1901 von dem so jäh hereingebrochene Geschäftsniedergang ergriffen worden. Waren schon nm die Mitte des Jahres 1900 die Preise für Gießereierzeugnisse sehr ins Schwanken gerathen, so trat gegen Ende des Jahres und weiterhin diese Erscheinung immer intensiver auf und zeitigte die Folge, daß die Kundschaft immer mehr nach reduirten Gießpreisen verlangte, die zum Theil bewilligt werden mußten, um die alte Kundschaft nicht zu verlieren und um die Gießereiproduction des Werkes einigermaßen auf bisherigem Standpunkt zu erhalten. Auch in der Abtheilung Maschinenbau waren selbst zu reduirten Preisen nicht genügend Anträge zu haben. Die Lage des Fahrradgeschäftes wird als eine sehr betrübende bezeichnet. Wenn auch zu Anfang des verflossenen Geschäftsjahres die Aussichten sich besserten, so brachten doch die plötzlich eingetretenen Betriebseinstellungen der verschiedensten Fabriken in dieser Branche und die damit verbundenen Auflösungen der Lagerbestände eine Unmasse von Rädern auf den Markt, die zu jedem Preise abgestoßen wurden. Nothgedrungen mußte die reguläre Fabrication hierunter leiden und ein Ergebnis zeitigen, das nicht mit der aufgewandten Arbeit in Einklang zu bringen war. Die Abtheilung für Massenartikel hat eine erfreuliche Steigerung erfahren und ist anzunehmen, daß durch diese Abtheilung mit der Zeit ein voller Ersatz für die schlecht liegende Fahrradbranche geschaffen wird. Die Abtheilungen Automatenbau, Emailirwerk, Gasapparatebau, mechanische Werkstätten waren zufriedenstellend beschäftigt.

Der Betriebsüberschufs beträgt pro 1900/1901 374 559,34 .*M.*, hierzu tritt der Vortrag pro 1. Juli 1900 mit 641,99 .*M.*, sowie der Gewinn der Ges. für Straßensbahnbetrieb m. b. H. mit 13 239,96 .*M.*, ergibt einen Bruttogewinn von 388 495,29 .*M.*, und nach Absetzung der Generalunkosten von 255 880,02 .*M.*, sowie der Abschreibungen in Gaggenau von 86 183,28 .*M.* verbleibt somit ein Reingewinn von 46 431,99 .*M.*, dessen Vertheilung wie folgt vorgeschlagen wird: Reservefonds-Conto 2321,60 .*M.*, Special-Reservefonds-Conto 7000 .*M.*, contractuelle und statutarische Tantième 1588,72 .*M.*, 1 % Dividende = 35 000 .*M.*, Vortrag auf neue Rechnung 521,67 .*M.*

#### Kirchner & Co., Actien-Gesellschaft in Leipzig-Sellerhausen.

Das Geschäftsjahr 1901 hat für das Unternehmen ein im hohen Grade unzufriedenstellendes Resultat ergeben. Obwohl der Jahresumsatz von 4 178 000 .*M.* gegen 4 506 000 .*M.* im Vorjahre u. a. um etwa 328 000 .*M.* zurückgegangen ist, steht das Ergebnis des Jahres völlig außer Verhältnis zu dieser geringen Rückgangsziffer. U. a. heruhet dieser Mißerfolg darauf, daß der während der ersten fünf Monate des Jahres durch den Formstreik aufgehäufte Orderbestand zu seiner Bewältigung ganz außergewöhnliche Aufwendungen beanspruchte (forcirt und Nacharbeit, rasches Heranbringen von Rohmaterialien zu hohen Preisen u. s. w.) und größere Abschüsse von Materialien gemacht werden mußten, um ein rasches Herankommen wenigstens eines Theiles derselben zu ermöglichen. Die ungünstige Conjunction, welche sich besonders scharf in all denjenigen Betrieben fühlbar machte, welche Werkzeugmaschinen zur Benützung für andere Maschinenfabriken herstellen, hat die Abtheilung für Eisenholmaschinenbau be-

sonders hart getroffen und es nicht ermöglichen lassen, dieser Abtheilung eine erwünschte Entwicklung zu geben.

Die Abschreibungen betragen 238 511,35 .*M.* Es ergibt sich ein Verlust von 567 241,61 .*M.* Gewinn-Vortrag aus 1899 1900 12 241,61 .*M.*

#### Maschinenbauanstalt „Humboldt“ in Kalk bei Köln am Rhein.

Die Einleitung des Berichts des Vorstandes über das Jahr 1900/1901 lautet im wesentlichen:

„Seit Abfassung des letzten Berichts hat der allgemeine wirtschaftliche Niedergang eine allerdings damals ungeahnte Intensivität angenommen und steht heute in seiner vollen Schärfe vor uns. Wenn unser Werk trotzdem im abgelaufenen Jahre sich noch einer anhaltend befriedigenden Beschäftigung erfreuen konnte und das Gesamtergebnis desselben thatsächlich auch diesmal wieder als ein befriedigendes bezeichnet werden darf, so ist dies einerseits und insbesondere auf die aus dem vorhergehenden Jahre zu noch lohnenden Preisen in das Berichtsjahr hinübergenommenen größeren Arbeitsmengen, andererseits aber auch auf die Zweckmäßigkeit der während der letzten guten Jahre vorgenommenen Verbesserungen unserer Werkstätten zurückzuführen. Wenn auch nicht mehr mit dem früheren Drängen und Hasten der Hochconjunction und mit Zuhilfenahme der Nachtschicht, so konnte doch der normale Betrieb in unseren sämtlichen Werkstätten mit nahezu der vollen Arbeiterzahl das ganze Jahr hindurch noch aufrecht erhalten werden. Das Gesamtergebnis unseres Unternehmens erscheint in annähernd der gleichen Höhe des Vorjahres, wenn auch Verschiebungen in den Erträgnisse der einzelnen Abtheilungen unter der veränderten Gesamtanlage, u. a. auch infolge der in der ganzen Geschäftswelt genügend gekennzeichneten Vorgänge auf dem Eisenmarkt eingetreten sind. Wir sehen davon ab, auf diese Vorgänge hier noch besonders einzugehen, und beschränken uns auf die Mittheilung, daß, wie alle anderen Maschinenfabriken, auch wir in der damaligen Zwangslage den Bedarf unserer Gießerei an Roheisen für eine längere Zeit gedeckt haben. Freilich standen und stehen auch heute noch den uns damals aufgenöthigten Einkaufsmengen die gleichzeitig zu entprechend hohen Verkaufspreisen eingeholten Aufträge gegenüber. Ohne Rücksicht hierauf ist jedoch bei der Bewertung nicht nur unserer Vorräthe an Gießereierzeugnissen, sondern auch unserer sämtlichen übrigen Inventurbestände in der vorliegenden Bilanz der veränderten Marktlage weitestgehend Rechnung getragen worden. Von sonstigen größeren Materialabschlüssen, n. a. auch in Constructionseisen, Blechen u. s. w. für unsere übrigen Abtheilungen, haben wir uns freihalten können. An dem Gesamtergebnis sind auch diesmal wieder unsere sämtlichen Abtheilungen des alten Werkes: in erster Linie die Maschinenfabrik, die mit dieser in engem Zusammenhange arbeitende Eisenconstructions- und Brückenbauwerkstätte, Kesselschmiede, Apparatebau, Schmiede, Perforiranstalt für gelochte Bleche u. s. w. theilhaftig. Zum erstenmal erscheint mit einem angemessenen Betriebsgewinn auch der vor einigen Jahren neu aufgenommene Locomotivbau auf dem Plane. Bereits in unserem letzten Jahresberichte konnten wir uns dahin äußern, daß unser Locomotivbau mit Eintritt in das nunmehr vorliegende Berichtsjahr voraussichtlich gleich den übrigen Abtheilungen zu dem Erträgnis unseres Werkes mit beizugehen werde. Diese Hoffnung hat sich somit voll und wirksam verwirklicht. Sofern dieser neuen Abtheilung mit ihren vorzüglichsten modernen Einrichtungen auch in der Folge genügend Arbeit zufließt, dürften nach der an Schwierigkeiten überreichen Zeit der Vorbereitung und Erfahrungen die an

diese Abtheilung geknüpften Erwartungen wohl in jeder Hinsicht erfüllt werden. Bisher war unsere Locomotivfabrik vorzugsweise mit Lieferungen für die Königl. preuss. Staatsbahnen, ferner auch für Kleinbahnen und sonstige Industriebahnen beschäftigt. Anfsen den aus dem für die Vervollkommnung unseres Werkes früher genehmigten, auf mehrere Jahre vertheilten Gesamtprogramm noch erübrigenden Arbeiten sind im Berichtsjahre größere Aufwendungen bezw. Neubeschaffungen nicht gemacht, vielmehr ist mit dem Eintritt der stilleren Zeiten nach Möglichkeit auf Ersparnisse nach allen Seiten hingewirkt worden. Die Gesamtaufwendungen für obige Arbeiten betragen 243 319,50 *M.* Fertiggestellt wurden die bereits im vorhergehenden Jahre in Angriff genommene Vergrößerung unserer alten Versuchsanstalt bezw. Ergänzung derselben durch Errichtung einer elektro-magnetischen Versuchsanstalt und Einbau einer Gold-extractionseinrichtung, ferner die Anschlußarbeiten zwischen der vor zwei Jahren zunächst für die südlichen Abtheilungen (Gießerei, Schmiede, Kesselschmiede, Eisenconstructionswerkstätte) errichteten elektrischen Kraft- und Lichtcentrale und unserer nördlich gelegenen Maschinenfabrik, sowie mehrere andere kleinere Verbesserungen. Welche Bedeutung die Versuchsanstalt für unser Unternehmen hat, ist bekannt. Nicht zum geringen Theile verdankt der „Humboldt“ sein Weltgeschäft und seinen Weltruf auf dem Gebiete der Erz- und Kohlenanfbereitung dieser vorzüglich ausgestatteten Einrichtung.

Die Leistung unseres Werkes hat auch im vorliegenden Berichtsjahre eine weitere Steigerung erfahren. Der Gesamtumsatz bezw. die Factorirung der im abgelaufenen Jahre zur Ablieferung gelangten Aufträge erreichte die Höhe von 10 062 400,68 *M.*, bei einem Versandgewichte von 19 010 000 kg (im Vorjahre 8 730 041,17 *M.* und 17 635 000 kg). Nach Abzug der Abschreibungen von 271 654,23 *M.*, unserer General-ankosten von 555 389,14 *M.*, sowie der bezahlten Obligations- und sonstigen Zinsen mit 142 103,16 *M.*, ferner der Rückstellungen von 110 000 *M.* für schwabende Verbindlichkeiten und 125 000 *M.* für die Beschickung der Düsseldorfer Ausstellung, insgesamt 1 204 145,55 *M.* verbleibt ein Reingewinn von 570 906,86 *M.* Bei dem noch anhaltenden allgemeinen wirtschaftlichen Niedergang und der Unsicherheit der Zukunft ist es nicht möglich, über die Aussichten unseres Unternehmens für die nächste Zeit sich heute schon ein genaueres Bild zu machen. Wenn auch in der Hauptsache eine genügende Beschäftigung unseres Werkes für das neue Jahr durch die vorliegenden Arbeitsmengen gesichert erscheint, so dürfen wir dabei nicht außer Betracht lassen, daß ein großer Theil dieser Bestellungen schon zu weniger lohnenden Preisen hereingenommen werden mußte.\*

Es wird vorgeschlagen, nach satzungsmäßiger Ueberweisung an den Reservofonds und nach Abzug der Tantiemen dem Vorstände für Unterstützung kranker und älterer Arbeiter und für Gratificationen an Beamte und Meister 45 000 *M.* zur Verfügung zu stellen, eine an die Actionäre sofort zahlbare Dividende von 6 % des Actienkapitals mit 324 000 *M.* zu beschließen und den Rest von 111 895,95 *M.* auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Westfälische Drahtindustrie, Hamm i. W.

Dem Bericht des Vorstandes über das Jahr 1900/1901 entnehmen wir:

„Das Geschäftsergebnis dürfte unter Berücksichtigung der ungünstigen Zeitverhältnisse wohl als ein gutes bezeichnet werden können. Wie in den beiden Vorjahren, waren wir wiederum nicht in der Lage,

genügende Arbeitsmengen hereinzunehmen, um unsere Betriebsstätten voll beschäftigen zu können. In den Vorjahren hatte dieses seinen Grund in Mangel an Hallzeug (Drahtknüppel) und Robeisen, im Berichtsjahre hingegen in ungenügender Nachfrage nach unseren Fabricaten. Der Versand war um ein Gerings höher als im Vorjahre. Im ersten Semester war das Geschäft außerordentlich still, im zweiten Semester belebte sich das Geschäft auf dem Auslandsmarkt, während es im Inlande sich nicht erholen konnte. Die Verkaufspreise für unsere Fabricate waren das ganze Jahr hindurch weichend und standen besonders zum Schinsse derselben in einem wenig günstigen Verhältnisse zu den hohen Preisen, die wir für Rohmaterialien und Kohlen anlegen mußten. Ueber Eisenbahnfrachten haben wir zu berichten, daß für Erz seit dem 1. Juni 1901 ein ermäßigter Anschnahmetarif eingeführt ist, daß aber eine Eingabe einer Tarifermäßigung für unsere Fabricate nach den Seehäfen, die unserem Ausfuhrgeschäfte direct zu gute kommen würde, leider abgelehnt wurde. Unsere Filiale in Riga, die ebenfalls mit hohen Preisen für Rohmaterial und Kohlen, sowie mit vermehrtem Wettbewerb zu rechnen hatte, hat einen befriedigenden Gewinn abgeworfen. Derselben wurde auf der dies-jährigen Gewerbestellung in Riga für ihre Fabricate der höchste Ehrenpreis zuerkannt. Der Brutto-Gewinn des Geschäftsjahres 1900/1901 beläuft sich auf 1 680 335,25 *M.* Im Jahre 1900/1901 betrug der Gesamtumsatz 17 064 407,99 *M.* Producirt wurde Walzdraht, gezogene Drähte, Drahtstifte, Niete, Splinte, Ketten, Schrauben, Haken, Springfedern, Stachelzaun-draht und Drahtseile 175 238 384 kg, Leuchtgas 595 124 cbm. An Löhnen wurde verausgabt 2 403 535,15 *M.*, die Anzahl der Arbeiter betrug 2240.\*

Die Abschreibungen belaufen sich auf 216 517,96 *M.*, der Gewinnsaldo auf 1 189 908,43 *M.*, hiervon ab Gewinnvortrag aus 1899/1900 57 102,43 *M.*, zum Special-reservofonds 100 000 *M.*, bleibt 1 032 806 *M.*, hiervon 5 % Tantieme für den Vorstand = 51 640,30 *M.*, ergibt 981 165,70 *M.*, 4 % Dividende aus 7 999 800 *M.* = 319 992 *M.*, bleibt 661 173,70 *M.*, hiervon 5 % Tantieme für den Aufsichtsrath = 33 058,68 *M.*, Rest 628 115,02 *M.*, hierzu Gewinnvortrag aus 1899/1900 57 102,43 *M.*, zusammen 685 217,45 *M.*, welche wie folgt verwendet werden sollen: 6 % Superdividende aus 7 999 800 *M.* = 479 988 *M.*, Gewinnvortrag pro 1901/1902 205 229,45 *M.*

#### Zusammenlegungen englischer Eisenwerke.

Das durch Amerika gegebene Beispiel der Zusammenlegung industrieller Werke scheint nunmehr auch in England mehr und mehr zu gleichen Maß-nahmen zu führen. Nachdem wir in letzter Nummer\* über diesbezügliche Bestrebungen der Firma Vickers, Sons & Maxim berichten konnten, geben wir heute Mittheilungen der englischen Fachpresse wieder, wonach der Zusammenschluß von zwei bedeutenden englischen Schraubenfabriken, nämlich den Firmen Gnest, Keen & Co. Ltd. und Nettlefolds Ltd., so gut wie ge-thätigt ist und die endgültige Vereinigung der neuen Gesellschaft, die ncter der Firma Gnest, Keen & Nettlefolds Ltd. arbeiten soll, in aller nächster Zeit vollzogen wird. Das Kapital der neuen Gesellschaft wird 4 535 500 £ betragen.

Des weiteren wird über die beabsichtigte Zusammen-legung großen Stils in Südwalles berichtet, wo die Dowlais-Werke, die eigene Eisenerzgruben in Spanien, Kohlen- und Eisenwerke in Wales besitzen, mit den Werken zu Cyfarthfa und Ebbw Vale verschmolzen werden sollen. Diese neue Gesellschaft würde alsdann ein Actienkapital von etwa 8 Millionen £ haben und bei weitem die bedeutendste ihrer Art in England sein.

\* „Stahl und Eisen“ 1902, Heft 3 Seite 190.

## Vereins-Nachrichten.

### Nordwestliche Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller.

An den Minister der öffentlichen Arbeiten, Herrn Staatsminister von Thielen, wurde zu dessen 70. Geburtstag folgendes Glückwunschschreiben abgesandt:

Berlin W., den 30. Januar 1902  
Wilhelmstraße 46/47.

Ew. Exzellenz

die herzlichsten und aufrichtigsten Glückwünsche zum 70. Geburtstage darzubringen, bin ich von den ehrerbietigst unterzeichneten Vereinen beauftragt worden. Wir verehren in Ew. Exzellenz seit langen Jahren den genialen Leiter unseres Eisenbahnwesens, den muthigen Freund des Ausbaues unserer Wasserstraßen und den treubestorgten Förderer jeglicher heimischen Arbeit. — Möge es dem nun siebenzighährigen Sohne des Rheinlandes vergönnt sein, sich noch lange des Errungenen zu freuen und weiter Geplantes zum glücklichen Ziele zu führen.

Dies wünscht mit herzlichem Glückauf!

Verein zur Wahrung der gemeinsamen wirtschaftlichen Interessen in Rheinland und Westfalen  
und

Nordwestliche Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller  
I. A.: Dr. Beumer.

Darauf ist folgende Antwort eingegangen:

„Der Minister  
der öffentlichen Arbeiten.

Berlin W., den 4. Februar 1902.  
Wilhelmstraße 79.

Für die freundlichen Glückwünsche, welche Ew. Hochwohlgeboren im Auftrage des Vereins zur Wahrung der gemeinsamen wirtschaftlichen Interessen in Rheinland und Westfalen und der Nordwestlichen Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller mir aus Anlaß meines 70. Geburtstages unter ehrender Anerkennung meiner bisherigen amtlichen Thätigkeit auszusprechen die Güte hatten, bitte ich meinen aufrichtigen, herzlichsten Dank entgegen zu nehmen.

Mit ausgezeichnetener Hochachtung  
v. Thielen.

An den

Herrn Generalsecretär Dr. Beumer

Mitglied des Reichstages und des Abgeordnetenhauses  
Hochwohlgeboren  
hier W.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

**Bachfeld, L.**, kaufmännischer Director des Fürstlich Stolberg'schen Hüttenamts, Ilsenburg a. Harz.  
**Bloßfeld, Dr. Paul**, Rigar Stahlwerk, Riga.  
**Böhme, Martin**, Obergeringen und Procurist der Rombacher Hüttenwerke, Rombach, Lothr.

**Borsig, Conrad**, Berlin W., Bellevuestr. 6a.  
**Brandenburg, L.**, Bergingenieur, Petersburg, Wassensky Prospect 15. Log. 8.  
**Claus, J.**, Ingenieur, Hüttendirector a. D., Braunschweig, Kaiser Wilhelmstr. 75.  
**Friedländer, Dr.**, Chefchemiker, Sosnitsa bei Gleiwitz Oberschlesien.  
**Grünwald, Dr.**, Röchlingsche Eisen- und Stahlwerke Carlshütte, Diedenhofen, Beauregard 25.  
**Hubl, A.**, Ingenieur, Königl. Weinberge, Rubeschgasse 14, Prag.  
**Knaß, J. B.**, Leiter der Central-Verkaufsstelle für Industrieprodukte, G. m. b. H., Köln, Gladbacherstraße 8.  
**Kösel, Albert**, Procurist der Werkzeugmaschinenfabrik und Eisengießerei Ernst Schiefs, Düsseldorf, Kurfürstenstraße 20.  
**Kutschka, Karl**, Ingenieur, Steelwork Sydney, Sydney, Nova Scotia, Canada.  
**Luetscher, G. L.**, Supt. O. H. & B. M. Dept., American Tube & Stamping Co., Bridgeport, Conn. U. S. A.  
**Mucco, Albr.**, Bergassessor, Berlin W. 57, Steinmetzstraße 43.  
**Oberreich, Philipp**, Generalvertreter der Actiengesellschaft für Maschinenbau vorm. Butz & Leitz, Mannheim-Neckarau, Köln.  
**Roemer, Alfred**, Ingenieur, Stuttgart, Alexanderstr. 65.  
**Schweizer, H.**, Ingenieur, Düsseldorf, Hermannstraße 20.  
**Schwarz, Tjard**, Kaiserlicher Marine-Oberbau- und Schiffbau-Betriebsdirektor, Berlin, Friedrich Wilhelmstraße 7.  
**Toppe, Gust.**, Hüttendirector der Firma Ph. Weber, Hostenbach-Saar.  
**Vahlkampff, Frd.**, Ingenieur, Chef de Service des Forges de Châtillon, Commentry & Neuves-Maisons, Neuves-Maisons (Meurthe et Moselle).  
**Weber, Ernst**, Brüssel, 138 Boulevard de la Senne.  
**Weiskopf, Alois, Dr.**, Director der Hannover-Braunschweigischen Bergwerks-Gesellschaft A.-G., Hannover, Sophienstraße 8.  
**Wyparczyk, Franz**, Kgl. Regierungsbaumeister a. D., Betriebsdirector der Oberschlesischen Schmalspurbahnen, Beuthen O.-S.

#### Neue Mitglieder:

**La Baums, O.**, Director der Metallwarenfabrik vorm. Fr. Zicklerick, Wolfenbüttel.  
**Benninghoff, M.**, Ingenieur der Märkischen Maschinenbau-Anstalt, vorm. Kamp & Co., Wetter-Ruhr.  
**Beyer, Otto**, dipl. Ingenieur, Breslau, Friedrich-Carl-Straße 551.  
**Caro, Georg Dr. jur.**, Commerzienrath, Berlin, Thiergartenstraße 33.  
**Castner, Friedrich**, dipl. Hütteningenieur, Königshütte O. S., Ringstraße 4111.  
**Diekmann, Dr. H.**, Geschäftsführer der Südwestl. Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller, Saarbrücken.  
**Drucks, Paul**, Ingenieur des Eisenhütten-Actienvereins Düdelingen, Düdelingen, Luxemburg.  
**Dubois, W. M.**, Frankfurt a. M., Feuerbachstraße 7.  
**Dunker, Aug.**, Ingenieur im Eisen- und Stahlwerk Gebr. v. d. Zypen, Köln-Deutz.  
**Fernau, Ernst A.**, Ingenieur, Donawitz bei Leoben, Steiermark.  
**Forchmann, Erich**, dipl. Hütteningenieur, Kattowitz, O.-S., Friedrichstr. 49.

*Hannesen, Eugenio*, Genus, Via Ponte Reale 2.  
*Hollander, Albert*, Hochofenbetriebschef, Makejewka.  
 Dongebiet, Rußland.  
*Jäger, Carl*, Ingenieur im Martinwerk des Hörder  
 Vereins, Hörde i. W.  
*Lämmerhirt, Hermann*, dipl. Ingenieur, Hörde i. W.,  
 Hochofenstraße 20.  
*Landauer, Walther, Dr. jur.*, Beamter der Witkowitz  
 Bergbau- und Eisenhütten-Gewerkschaft, Witkowitz,  
 Mähren.  
*Landmann, Theodor*, Betriebschef der Hochofen der  
 Act.-Ges. „Stahl“, Salmis & Tulmosero, Rußl.

*Légrand, Jules*, Ingenieur-Chef de Service des hauts  
 fourneaux de la Société Vezin Aulnoye, Homécourt.  
 Meurthe et Moselle, France.  
*Lehr, Gustav*, Vorstand der deutschen Asbestgesell-  
 schaft (i. m. b. H.), Duisburg.  
*Riedt, Adolf*, Betriebsingenieur der Dinglerschen Ma-  
 schinenfabrik, Zweibrücken.  
*Rissel, Victor*, Ingenieur, k. k. Gewerbeinspections-  
 Commissär, Leoben, Steiermark.  
*Waldeck, Carl*, Doctor-Ingenieur d. Hüttenfaches, Wetzlar.  
*Wendl, Carl*, Ingenieur der Tiegelgußstahlfabrik Poldi-  
 hütte, Kladno, Böhmen.

## Verein deutscher Eisenhüttenleute.

Die nächste

# Hauptversammlung

findet statt am

**Sonntag den 16. Februar 1902, Nachm. 12 $\frac{1}{2}$  Uhr,**

in der

**Städtischen Tonhalle zu Düsseldorf.**

### Tagesordnung:

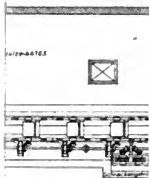
- I. Geschäftliche Mittheilungen; Neuwahlen zum Vorstände; Abrechnung.
- II. Das deutsch-französisch-luxemburgische Minettevorkommen nach den neueren Aufschlüssen. Vortrag von Hrn. Kaiserl. Bergassessor Dr. Kohlmann-Straßburg.
- III. Ueber Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre. Vortrag von Hrn. Geh. Raurath Ehrhardt-Düsseldorf.
- IV. Ueber interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärungen. Vortrag von Hrn. Hütteningenieur B. Osann-Engers.

**Zur gefälligen Beachtung!** Am Samstag, den 15. Februar, Abends 8 Uhr, findet im Balkonsaale Nr. 1 der Städtischen Tonhalle eine gemüthliche Zusammenkunft der **Eisenhütte Düsseldorf**, Zweigvereins des Vereins deutscher Eisenhüttenleute, statt, zu welcher deren Vorstand alle Mitglieder des Hauptvereins freundlich einladet.

Tagesordnung: **Mittheilungen über die Ausstellung in Düsseldorf.** Berichterstatter die Herren R. M. Daelen, Dücker, Lührmann.

Am **Sonntag Vormittag 10 Uhr** findet eine gemeinsame Besichtigung des Geländes der Düsseldorfser Ausstellung statt. Zusammenkunft im Restaurant des Kunstausstellungspalastes.





1875

1



Die Wirt-Rast-AG 20



e mit el  
e Eisenbahn-  
chinenbau-Act.

Die Zeitschrift erscheint in halbmonatlichen Heften.

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
**24 Mark**  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
**40 Pf.**  
für die  
zweigespaltenige  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**, und Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute, Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
für den technischen Theil, deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

Nr. 5.

1. März 1902.

22. Jahrgang.

## Stenographisches Protokoll

der  
Haupt-Versammlung

des  
Vereins deutscher Eisenhüttenleute

am 16. Februar 1902, Nachmittags 12 $\frac{1}{2}$  Uhr.

in der

Städtischen Tonhalle zu Düsseldorf.

### Tages-Ordnung:

1. Geschäftliche Mittheilungen; Neuwahlen zum Vorstand; Abrechnung.
2. Das deutsch-französisch-luxemburgische Minetteverkommen nach den neueren Aufschlüssen. Vortrag von Herrn Kaiserl. Bergassessor Dr. Kohlmann-Straßburg.
3. Ueber Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre. Vortrag von Herrn Geh. Baurath Ehrhardt-Düsseldorf.
4. Ueber interessante Erscheinungen beim Hochofengang und ihre Erklärungen. Vortrag von Herrn Hütteningenieur B. Osann-Engers.

**E**rster stellvertretender Vorsitzender Hr. Commerzienrath **Brauns-Dortmund**: Unser verehrter erster Vorsitzender, in. H., ist leider durch einen Todesfall in seiner Familie verhindert, in der heutigen Versammlung zu erscheinen. An seiner Stelle eröffne ich hiermit die Versammlung und heiße Sie namens des Vorstandes herzlich willkommen.

Die Stetigkeit in der Entwicklung der Eisenindustrie, der wir uns in Deutschland in den letzten zwei Jahrzehnten des verfloßenen Jahrhunderts zu erfreuen gehabt haben, hat gegen Schlnfs desselben eine empfindliche Unterbrechung erlitten. Während bis zum Frühling des Jahres 1900 die Betriebe unserer Eisenhütten auf das äußerste angestrengt werden mußten, liefs von diesem Zeitpunkte ab die Beschäftigung nach; und im eben abgelaufenen Jahre haben wir mit den allergrößten Schwierigkeiten kämpfen müssen, um viele unserer Betriebe überhaupt nur nothdürftig aufrecht zu erhalten. Gleichzeitig sanken in den meisten Fabricationszweigen die Verkaufspreise so, dafs die Fortsetzung der Fabrication unseren Werken schwere Opfer auflegte, die sie nur getragen haben, um Arbeiterentlassungen nach Möglichkeit hinauszuhalten.

Nachdem die statistischen Angaben für das Jahr 1901 inzwischen erschienen, sind wir in der Lage, den Rückschlag, den die neuere Zeit unserer Eisenindustrie gebracht hat, auch ziffermäßig nachzuweisen. Die Roheisenerzeugung und der unter Zugrundelegung dieser und der Roheisen-Ein- und -Ausfuhr ermittelte Roheisenverbrauch des deutschen Zollgebietes ergibt nach der soeben herausgekommenen Statistik von Dr. Rentzsch zum erstenmale nach einer langjährigen Aufwärtsbewegung einen Rückgang, der sich auf 637 000 t für die Erzeugung und auf 1 284 000 t für den Verbrauch (ohne Berücksichtigung der Vorräthe!) stellte.\*

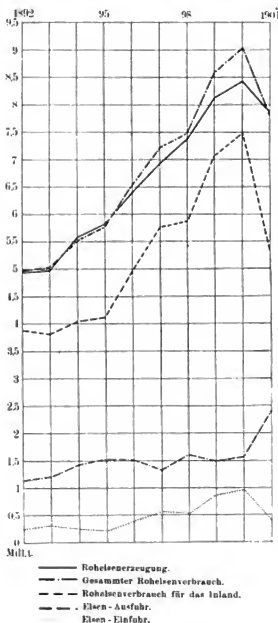
Ganz besonders markant ist der Rückgang des heimischen Roheisenverbrauches, wenn wir Ein- und Ausfuhr der Halb- und Fertigfabricate — zurückgerechnet auf Roheisen — mit einbeziehen; es ergibt sich alsdann, daß der heimische Roheisenverbrauch, d. h. also das für den Inlandsabsatz benutzte Roheisen, im Jahre 1901 um nicht weniger als 2 181 000 t gegen das Vorjahr gesunken ist. (Redner weist auf ein Schaubild, das untenstehend wiedergegeben ist.)

Diese Ziffern bestätigen in schlagender Weise, daß der scharfe Rückgang unserer Industrie auf die zeitweilige, hoffentlich aber nur vorübergehende geringe Aufnahmefähigkeit des heimischen Marktes zurückzuführen ist.

Es kann ja nicht gelengnet werden, daß in der zweiten Hälfte des letzten Jahrzehnts man mit Neu- und Erweiterungsbauten in der Eisenindustrie reichlich und vielleicht über das directe Bedürfnis hinausgehend vorgegangen ist. Durch diese vielen Neubauten wurde eine nicht zu unterschätzende Beschäftigung der alten Werke hervorgerufen; es trat dazu der Umstand, daß die neuen Stahlwerke, indem sie sich zur Aufnahme ihrer Betriebe das nöthige Roheisen sichern wollten, große Mengen desselben vorzeitig dem Markt entzogen und dadurch eine künstliche Roheisennoth hervorriefen, die auch dazu beitrug, die

Situation zu verschärfen.

Wenn wir nun einen Blick rückwärts auf unsere Produktions- und Absatzverhältnisse werfen, so liegt thatsächlich kein innerer Grund für den scharfen Rückgang vor, wie wir ihn im letzten Jahre leider erlebt haben. Die allgemeine Entwicklung unseres Vaterlandes schreitet stetig vorwärts, und so ist auch anzunehmen, daß der Eisenverbrauch sowohl entsprechend der Zunahme unserer Bevölkerung als auch dem Fortschreiten unserer Cultur wiederum zunehmen muß. Aus diesem allgemeinen Grunde, sowie insbesondere aus dem Umstande, daß die Folgen, welche durch die Ueberproduction entstanden sind, sich langsam ausgeglichen haben, und die massenhafte Einfuhr ausländischen Roheisens wiederum zurückgedrängt ist, dürfen wir vertrauen, und ich freue mich, an dieser Stelle meiner Ueberzeugung dahin Ausdruck geben zu können, daß meines Erachtens die schlimmste Zeit des wirtschaftlichen Niedergangs unserer Industrie vorüber ist. Es liegen jetzt schon bestimmte Anzeichen dafür vor, daß die Vorräthe überall bald



#### \* Es betrug Deutschlands

	Roheisen- Erzeugung	Roheisen- Verbrauch insgesamt	Roheisen- Verbrauch f. den Inlandsabsatz
	t	t	t
1892 . . .	4 937 461	4 975 417	3 826 657
1893 . . .	4 953 148	5 008 693	3 716 750
1894 . . .	5 559 322	5 538 800	4 051 748
1895 . . .	5 788 798	5 768 251	4 133 877
1896 . . .	6 390 982	6 505 245	4 368 202
1897 . . .	6 889 067	7 221 106	5 718 583
1898 . . .	7 312 766	7 448 183	5 844 132
1899 . . .	8 143 132	8 583 731	7 143 205
1900 . . .	8 422 842	9 059 431	7 490 115
1901 . . .	7 785 887	7 775 906	5 318 330



geräumt sein werden und das Vertrauen wiederkehrt, Erscheinungen, die dadurch zum Ausdruck gelangen, daß die Beschäftigung unserer Eisenhütten allgemein in letzter Zeit in erfreulicher Weise lebhafter geworden und die bisherigen außerordentlich verlustbringenden Preise eine, wenn vorab auch nur geringe Aufbesserung erfahren haben. Wir können nur wünschen, daß der Verbandsgedanke, durch welchen an die Stelle regelloser Fabrication und wilden Wettbewerbs eine für Unternehmer wie Arbeiter in gleichem Maße zum Vortheil gereichende Ordnung herbeigeführt werden soll, weiter an Kraft gewinnt, und daß es auch gelingt, die unseren jetzigen Vereinigungen unzweifelhaft noch anhaftenden Unvollkommenheiten zu beseitigen, ohne daß wir so weit gehen, wie die Amerikaner, die mit finanziellen Zusammenlegungen und Bildung von Riesenvereinigungen vorgegangen sind.

Zur Stärkung der allgemeinen Lage würde eine Vermehrung der Bauthätigkeit natürlich sehr erwünscht sein; wir haben es daher dankbarst zu begrüßen, daß der Herr Minister der öffentlichen Arbeiten weitgehende Anordnungen in diesem Sinne getroffen hat, und es bleibt nur zu wünschen, daß ihre Ansführung nicht allzulange auf sich warten läßt. (Bravo!) Auch ist es im Hinblick darauf, daß die amerikanische Gefahr einzig und allein in der dort beobachteten Verbilligung des Transports zu erblicken ist, während wir als Industrie dagegen in dieser Beziehung machtlos dem Staatseisenbahn-Monopol gegenüberstehen, von besonderer Wichtigkeit, daß unsere Massentransporte weiter verbilligt werden, daß insbesondere auch endlich die Kanalbauten in Angriff genommen werden. (Bravo!) Während unsere Nachbarstaaten hierin kraftvoll vorgehen, in Oesterreich eine umfassende Gesetzesvorlage angenommen worden ist und in Frankreich die Regierung mit ihrer etwa  $\frac{1}{2}$  Milliarde Francs umfassenden Vorlage durch die Abgeordnetenkammer übertrumpft worden ist, ist bei uns die Frage des Kanalbaues wiederum in Stagnation gerathen. Ich muß an dieser Stelle nach wie vor der Ueberzeugung Raum geben, daß bei der fortschreitenden Bebauung es höchste Zeit ist, daß unsere Kanäle in Angriff genommen werden (sehr richtig!) und daß die Durchführung unserer Kanalvorlage unserem Vaterlande zum größten Segen gereichen würde. (Bravo!)

Wenn wir nochmals einen Blick auf das Schaubild werfen, in welchem uns über Productions-, Absatz- und Ein- und Ausfuhrverhältnisse Aufschluß gegeben wird, so sehen wir weiter, daß im Gegensatz zum inländischen Verbrauch der Verbranch an Eisen für das Ausland im vergangenen Jahre ganz erheblich größer geworden ist; es wird uns klar, daß diese Zunahme es nicht zum wenigsten gewesen ist, welche uns noch einigermaßen über die schlechte Zeit hinweggesetzt hat, uns sicherlich aber allein in den Stand gesetzt hat, die Betriebe aufrecht zu erhalten. Diese Thatsache führt uns zur Betonung der Nothwendigkeit, daß unsere Handelspolitik, sofern sie erfolgreich sein soll, einen ausgeprägten nationalen Charakter tragen muß (sehr richtig!); sie muß uns zwar einerseits hinreichende Zölle zum Schutz der einheimischen Arbeit gewähren, sie muß aber auch andererseits bestrebt sein, durch Abschluß langjähriger Handelsverträge unserer Fabrication Stetigkeit in Beschäftigung und Absatz zu sichern. (Bravo!)

Die Vorarbeiten zu der in hiesiger Stadt stattfindenden Industrie- und Gewerbe-Ausstellung konnten bei dem milden Winter rüstig voranschreiten, und ist, wenn nichts Unvorhergesehenes eintritt, zu erwarten, daß bei der zum 1. Mai vorgesehenen Eröffnung die Ausstellung sich in fertigem Zustande repräsentiren wird. Diejenigen unter Ihnen, welche hñute Vormittag Gelegenheit genommen haben, dem Ausstellungsgelände einen Besuch abznstatten, werden sicherlich erfüllt von gutem Eindruck über die Grofsartigkeit des Unternehmens und mit der Ueberzeugung zurückgekehrt sein, daß diese provinzielle Ausstellung in manchen Erzeugnissen mit Erfolg gegen bisherige Weltausstellungen in Wettbewerb treten wird.

Mit Rücksicht auf die ungemein grofse Zahl der Versammlungen von anderen Fachvereinen und Congressen aller Art hat der Verein selbst davon Abstand genommen, eine größere Veranstaltung vorzunehmen; jedoch ist in Aussicht genommen, im September d. J. die nächste Hauptversammlung abzuhalten, bei dieser Gelegenheit auch eine Besichtigung der Ausstellung zu veranstalten und über ihre Ergebnisse für das Eisenhüttenwesen zu berichten. Im Laufe des Sommers werden wir vielfach Gelegenheit haben, inländische und ausländische Fachgenossen, welche ihre Versammlungen in Düsseldorf abhalten, zu begrüßen, und werden wir in jedem einzelnen Falle Sie von dem Stattfinden dieser Versammlungen in Kenntniß setzen.

Gern gebe ich mich der Hoffnung hin, daß die bessere Gestaltung der Geschäftslage, bis zur Eröffnung der Ausstellung, sich mehr und mehr befestigen und dadurch das Gelingen des grofsen und mit sehr bedeutenden Opfern ins Leben gerufenen Unternehmens gesichert wird.

Von dem allgemeinen Rückgang der letzten Jahre ist unser Verein glücklicherweise nicht betroffen worden; seine Entwicklung ist, wie in früheren Jahren, so auch im vergangenen Jahre stetig vorangeschritten. Die Zahl der Vereinsmitglieder, welche im letzten Geschäftsbericht mit 2512 angegeben war, ist mittlerweile auf 2624 gestiegen. Die regelmäfsige Auflage der Vereinszeitschrift „Stahl und Eisen“ beträgt 4700.

Durch Tod hat der Verein auch im vergangenen Jahre große Verluste erlitten; seit unserer letzten Versammlung haben wir das Abscheiden der folgenden Herren zu beklagen: Commerzienrath Zerwes, R. Tigler, Wilms, Pelzer, Commerzienrath Chelius, Commerzienrath Nering-Bügel, Nonne, Bleichert, Böttlin, Reding, Wahl, Münsterberg, Hermann Brand, Rich. Conheim, Herm. Wandlesleben, Franz Schmitz-Hörde, Commerzienrath Eduard Klein, Redtel, Bergassessor Duesberg, Herm. Hueck und Carl Jacoby.

M. H. Ich bitte Sie, sich zum Andenken dieser verstorbenen Vereinsmitglieder von Ihren Sitzen zu erheben. (Geschlecht.)

Die Eisenhütte Oberschlesien hat sich kräftig fortentwickelt und in ihren Versammlungen manchen schätzenswerthen Beitrag zur Erweiterung unserer Kenntnisse im Eisenhüttenwesen geliefert; die Zahl der Mitglieder dieses Zweigvereins ist seit Jahresfrist von 437 auf 467 gestiegen.

Das Jahrbuch für das Eisenhüttenwesen, durch welches die ständigen literarischen Arbeiten des Vereins eine regelmäßige Erweiterung erfahren sollen, ist für das Jahr 1900 mittlerweile fertig geworden. Die Herstellung des ersten Bandes hat sich länger hingezögert, als vor Jahresfrist zu erwarten war. Der erste Band liegt hier zur Einsicht aus, und bin ich überzeugt, daß Sie nach Kenntnisaufnahme des Inhalts Alle zu der Ansicht gelangen, daß derselbe eine höchst schätzenswerthe Ergänzung unserer sonstigen Veröffentlichungen bildet. Das Buch ist im Vorstande genau geprüft worden, und hat sich nachher einstimmig das Urtheil ergeben, daß Jeder, der das Buch in die Hand nahm, es mit steigendem Interesse gelesen hat. (Bravo!)

Die vierte Auflage der Gemeinfaßlichen Darstellung des Eisenhüttenwesens, welche erst vor Jahresfrist fertig geworden ist, ist trotz der Höhe der Auflage beinahe vergriffen, es ist daher die Vorbereitung der fünften Auflage eingeleitet, und da das in der vierten Auflage begonnene Verzeichniß der Eisenwerke, getrennt nach ihrer Productionsart, allgemeinen Beifall gefunden hat, so soll dieser neue Theil des Buches bei der fünften Auflage noch weitere Berücksichtigung finden.

Die Arbeiten der Commission, welche sich mit der Anwendung von Feuerschutzmitteln für Eisenconstructions beschäftigen soll, sind in gutem Gange begriffen. Wegen Herausgabe einer neuen Auflage des Normalprofilbuches sind ebenfalls Verhandlungen im Gange.

Von einer größeren Zahl von zumeist mit unseren Hüttenwerken verbundenen Fabriken, welche Portlandcement aus Hochofenschlacke herstellen, ist unser Verein ersucht worden, sie zu unterstützen gegen eine Eingabe, die der Verein deutscher Portlandcement-Fabriken unter dem 1. November 1900 an den Herrn Minister der öffentlichen Arbeiten gerichtet hat, und die bezweckt, den größten Theil des von genannten Fabriken gelieferten Cements von staatlichen Lieferungen auszuschließen. Der Verein ist diesem Ersuchen nachgekommen und hat insbesondere ein an den Minister gerichtetes Gesuch unterstützt, in welchem von den Fabriken die Einsetzung einer Commission zur genauen Prüfung des von ihnen hergestellten Cements beantragt wurde. Unter dem 31. December v. J. ist eine Antwort eingegangen, zufolge welcher der Herr Minister die Einsetzung einer solchen Commission verfügt hat. (Bravo!)

Mit Ende des vorigen Jahres schieden nach dem festgesetzten Turnus aus dem Vereinsvorstande aus die HH. Asthöwer, Dr. Beumer, Brauns, Daelen, Elbers, Schultz, Springorum, Tull, und sind heute die Neuwahlen vorzunehmen. Bevor wir zur Wahl schreiten, ernenne ich die HH. Professor Dr. Wüst und Director Broglia zu Scrutatoren. Es gelangen Stimmzettel zur Vertheilung, auf welchen die Namen der zur Wahl vorgeschlagenen Mitglieder gedruckt sind; ich bitte Sie, die Ihnen etwa nicht genehmen Namen zu durchstreichen und durch andere zu ersetzen.

Die Rechnung für das verflossene Jahr ist von den HH. Vehling und Coninx geprüft worden; ich ersuche Hrn. Director Coninx, das Ergebniß der Prüfung mitzuthellen. (Geschlecht.)

Ich stelle nunmehr den Antrag der Revisions-Commission, der dahin geht, dem Vorstande und der Geschäftsführung Entlastung zu ertheilen, zur Discussion. Das Wort wird nicht gewünscht. — Ich stelle somit fest, daß die Entlastung ertheilt ist.

Indem ich unserem treuen Kassensführer, Hrn. Commerzienrath Elbers, den üblichen Dank abstatte, möchte ich noch hervorheben, daß ihm der Vorstand neulich anlässlich seiner Ernennung zum Königl. Commerzienrath eine kleine Feier bereitet und in Anerkennung seiner 40jährigen mühevollen Dienste für den Verein ein Kunstwerk gewidmet hat. Ich darf wohl voraussetzen, daß diese Ehrung im Sinne eines jeden einzelnen Mitgliedes gewesen ist und jeder Einzelne unter Ihnen sich dem Danke, den wir Hrn. Elbers für seine Mühewaltung schulden, anschließt. (Lebhafte Zustimmung.)

Ferner habe ich Ihnen mitzuthellen, daß die günstigen Vermögensverhältnisse unseres Vereins dem Vorstande die Erwägung nahe gelegt haben, ob nicht für die Beamten unseres Vereins eine Alters- und Hinterbliebenen-Versorgung eingerichtet werden möchte. Es ist bekanntlich bisher weder eine Pension noch eine Versorgung der Hinterbliebenen bei uns vorgesehen. Der Vorstand hat

in dieser Beziehung ein Statut bearbeiten lassen und schliesslich zur Ausführung gebracht, das für unsere Beamten, denen wir auch zum grössten Theil seit einer langen Reihe von Jahren unseren Dank schuldig sind für die aufopfernde Thätigkeit, die sie, wie ich glaube, aussprechen zu können, ohne Ausnahme uns erwiesen haben, nach dieser Richtung hin gesorgt wird. Ich glaube auch hierfür Ihren Beifall voraussetzen zu dürfen. (Bravo!)

Dann, m. H., glaube ich, das wir wohl in Ihrem Sinne handeln, wenn wir unserem verehrten ersten Vorsitzenden, der, wie gesagt, infolge eines Todesfalles in seiner Familie, es ist eine Schwester von ihm gestorben, ein Begrüssungstelegramm schicken. Ich mache Ihnen also den Vorschlag, das wir wie folgt an Hrn. Geh. Commerzienrath Lueg telegraphiren:

Geheimrath Lueg

London.

Die heutige Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute bedauert lebhaftest, Sie nicht in altgewohnter Weise an ihrer Spitze zu sehen und spricht Ihnen zu dem betrübenden Anlaß, welcher Sie fernhält, herzliche Theilnahme aus.

(Bravo!)

Sodann ist mir von glaubwürdiger Seite mitgetheilt, das unser Ehrenmitglied Exc. Krupp morgen seinen 46. Geburtstag auf Capri feiert. Ich glaube, es würde im Sinne aller unserer Vereinsmitglieder sein, da Exc. Krupp sein lebhaftes Interesse in jeder Beziehung und nach jeder Richtung hin seit längerer Zeit gezeigt hat, wenn wir ihn heute, wo wir in grosser Zahl versammelt sind, durch ein Glückwunschtelegramm begrüßen. Ich schlage vor, das wir wie folgt an Exc. Krupp telegraphiren:

Excellenz Krupp

Capri.

Die heutige Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute beehrt sich, ihrem hochgeschätzten Ehrenmitgliede zum morgigen Geburtstagsfeste verbindlichste Glückwünsche auszusprechen und frühliches Glückauf zu senden.

(Bravo!)

Vorsitzender: Damit wäre der erste Punkt unserer Tagesordnung erledigt. Ich gebe jetzt Hrn. Bergassessor Dr. Kohlmann-Straßburg das Wort zu seinem Vortrage über:

Das deutsch-französisch-luxemburgische Minettvorkommen nach den neueren Aufschlüssen.

(Der mit lebhaftem Beifall aufgenommene Vortrag bestand in einem Anszug aus einer längeren Abhandlung des Hrn. Dr. Kohlmann, mit deren Veröffentlichung in einer der nächsten Nummern von „Stahl und Eisen“ begonnen werden soll; eine Discussion schloß sich nicht daran. Die Redaction.)

Vorsitzender: Wir kommen nun zum dritten Punkte der Tagesordnung und ertheile ich Hrn. Geh. Baurath Ehrhardt das Wort.

## Ueber Herstellung großer Kesselschüsse und schwerer nahtloser Rohre.

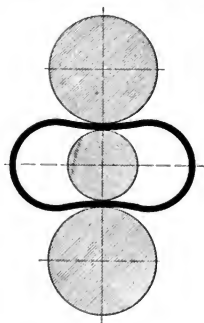
Hr. Geh. Baurath Ehrhardt-Düsseldorf. M. H.! Schon vor der Erfindung des Ihnen heute zu erläuternden Verfahrens zur Herstellung nahtloser Kesselschüsse, großer Rohre, Wellrohre u. s. w. haben mehrfach Bestrebungen stattgefunden, die dasselbe Ziel zu erreichen suchten. Unter anderen hat die englische Firma Whitworth in Manchester, wie ich zufällig erfahren habe, für ein großes englisches Hüttenwerk ein Walzwerk mit verticalen Walzen gebaut, in welchem die Vorproducte hohl gegossen, unter hydraulischem Druck comprimirt und dann ausgewalzt wurden. Soviel mir bekannt, ist dieses Verfahren aber in England nicht viel angeñußt und wohl ganz wieder aufgegeben worden.

Alsdann habe ich schon vor Jahren — ich glaube, es war 1883, als ich mich mit den ersten Versuchen zum Lochen von Hohlkörpern beschäftigte — auf Anregung meines Freundes Daalen ein kleines Versuchswalzwerk gebaut, auf welchem wir dickwandige Cylinder auswalzen wollten. Das Walzwerk hatte drei Walzen in der Anordnung Figur 1. Der Versuch scheiterte jedoch, weil die Cylinder aneinander rissen. Später versuchten wir dann, mit zwei Walzen, von denen die eine mit Streckwalzen versehen war, zu arbeiten, ein Vorgehen, das schon ein etwas besseres Ergebnis hatte. Aber auch diese Versuche wurden nicht fortgesetzt, einmal, weil die Herstellung so complicirter Walzen zu theuer war, besonders aber aus dem Grunde, das es an einem guten Verfahren fehlte, die zum Auswalzen erforderlichen Vorproducte, d. h. möglichst glatte, mit gleicher Wandstärke zu versiehende Cylinder herzustellen. Dies gelang mir, zunächst für kleinere Rohre, im Jahre 1885; durch mancherlei Ablenkungen bin ich aber damals von der Sache abgekommen und erst im Jahre 1888/98 nahm ich die Loch-, Zieh- und Walz-Versuche wieder auf, die sich aber noch jahrelang nur auf die zunächst liegenden kleineren Abmessungen

erstreckten. Im Jahre 1896 gelang mir dann der entscheidende Wurf, indem ich ein kleines Versuchswalzwerk mit oscillirenden Walzen baute, Stücke lochte und zu brauchbaren Ringen ansawalzte, ein Verfahren, das mir unter Nr. 86375 patentirt ist.

M. H.! Sie sehen, es ist von mir und von Anderen wiederholt versucht worden, den Gipfel der Jungfrau zu erklimmen, und wie die Anderen bin auch ich mehrfach unterwegs stecken geblieben; aus den ausgestellten Erzeugnissen aber werden Sie ersehen, daß der Aufstieg mir schließlich doch geglückt ist. — Inwieweit das Verfahren sich finanziell vorthellhaft erweisen wird — das heute schon zu sagen, ist allerdings nicht leicht, doch ich habe begründete Hoffnung, daß der erzielte technische Erfolg auch zu einem finanziellen führen wird.

Ueber das Verfahren und das ausgedehnte Profs- und Walzwerk kann ich mich heute nur allgemein verbreiten. Sie sehen aus den Skizzen (Figur 2, 3 und 4) und den im Tonhallengarten angestellten Stücken,\* daß wir zunächst ein für das Walzverfahren geeignetes Vorproduct herstellen. Die Hauptsache dabei ist, daß dies möglichst rasch und billig geschieht. Mein bisheriges Lochverfahren,\*\* das Sie ja Alle kennen, hat sich dafür als nicht genügend erwiesen. Ich habe daher ein neues Verfahren ausprobt, welches heute zu besprechen mir leider versagt ist; ich behalte mir aber vor, Ihnen darüber später sehr gerne Vortrag zu halten.



Figur 1.

Zunächst möchte ich Ihnen jetzt ein Bild davon geben, wie die Herstellung dieser Hohlkörper nach meinem Verfahren vor sich geht, damit Sie selbst beurtheilen können, daß das Material eine durchaus sachgemäße Verarbeitung erfährt und somit für die Zuverlässigkeit des fertigen Erzeugnisses die größte Gewähr bietet. Der rohe Stahlblock wird entweder nach meinem alten oder nach meinem neuen Verfahren gelocht und der gelochte Block, welcher einen verhältnißmäßig dünnen Boden behält, in derselben Wärme auf einen Ziehborn gesteckt und durch Ziehapparate auf die gewünschte Länge und Wandstärke ausgezogen. Durch dieses Verfahren erfährt das Material eine sehr intensive Verarbeitung, besonders in der Längsrichtung des Rohres. Nachdem das Stück so auf die richtige Wandstärke gebracht ist, wird der Boden ausgestoßen und auf diese Weise ein Cylinder geschaffen, der bereits die Länge des fertigen Hohlzylinders besitzt und dessen Querschnittsfläche der des herzustellenden größeren Rohres entspricht. Dieser Hohlzylinder wird auf ein Walzwerk gebracht, dessen Oberwalze ansiehbar angeordnet ist, so daß sie durch den Hohlkörper hindurchgeschoben werden kann. Aus Figur 2 ist zu ersehen, wie das Rohrstück zwischen den Walzen liegt. Das Walzwerk, welches durch eine starke Walzenzugmaschine angetrieben wird, hat eine verstellbare Unterwalze, welche während des Betriebes hydraulisch angestellt wird, so daß beim Walzen dauernd ein

gleichmäßiger Druck auf das Walzgut ausgeübt wird und so ein allmähliches, gleichmäßiges Auswalzen des Hohlzylinders stattfindet. Um das Auswalzen zu erleichtern und den Druck auf die Walzen zu verringern, ist die Unterwalze oscillirbar angeordnet, d. h. sie kann während des Betriebes an beiden Enden hin- und hergeschwenkt werden, wie dies in Figur 3 angedeutet ist. Diese Anordnung bietet ganz bedeutende Vortheile. Zunächst wird hierdurch erreicht, daß der Druck auf die Walzen geringer wird, indem die Druckfläche sich nicht auf die ganze Breite des Cylinders erstreckt, sondern in der ausgeschwenkten Stellung hauptsächlich in der Mitte drückt und beim Einschwenken dann allmählich den Druck nach den Enden zu ausübt. In Figur 4 ist dargestellt, wie sich der Druck auf das Walzgut in der Mitte der Walze zu dem Drucke an den Enden bei ausgeschwenkter Walze verhält. Die Ausschwenkung ist übertrieben dargestellt, um den Unterschied recht deutlich erkennen zu lassen. Sie sehen, daß der Abstand der Walzen voneinander in der Mitte geringer ist, als an den Enden. Durch das Einschwenken der Walze in die Mittelstellung erhalten nun auch die Enden der Walzen den gleichen Abstand und somit den gleichen Druck. Außer dieser Erleichterung der Walzarbeit bietet diese Anordnung noch einen

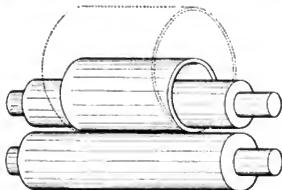
\* Die im Garten ausgestellten Hohlkörper fanden lebhaft Beachtung. Sie hatten folgende Abmessungen:

	001 001	001 001	001 001	001 001	001 001	001 001	001 001	001 001	001 001
Länge . . . . .	4000	3980	2670	2430	2300	1740	1460	1130	1000
Durchmesser . . .	525	470	760	555	1400	610	1130	540	565
Wandstärke . . .	25	28	10	45	10	95	12	60	45

\*\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 21 Seite 1202.

anderen wesentlichen Vortheil. Die Walzen und namentlich die verhältnißmäßig dünne Oberwalze biegen sich naturgemäß etwas durch; dadurch würde die Wandstärke der Cylinder in der Mitte stärker bleiben, als an den Enden, durch ein entsprechendes Ausschwenken der Walze kann diese Ungleichmäßigkeit jedoch vollständig ausgeglichen werden.

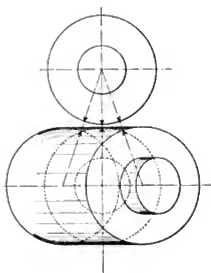
Zur Führung des Cylinders sind seitliche Führungswalzen angebracht, welche ein Schleudern des Cylinders verhindern und ihm stets genau kreisrunde Form geben. Diese Führungswalzen sind so angeordnet, daß sie durch einen einfachen Stellhebel dem jeweiligen Durchmesser des Walzgutes entsprechend angestellt werden. Durch den Walzproceß erfährt das Walzstück auch in der Richtung des Umfanges eine intensive Verarbeitung. Umfangreiche Versuche, wie Zerreißproben, Biegeproben in der Längs- und Querrichtung u. s. w. haben ergeben, daß das Material mindestens dieselben Eigenschaften hat, wie ein gut und sachgemäß hergestelltes Kesselblech. Betrachtet man nun einen derartigen Cylinder, so bietet derselbe gegenüber allen anders hergestellten sehr wesentliche Vortheile, da er in allen Theilen die gleiche Festigkeit des vollen Bleches besitzt, was weder bei genieteten noch bei geschweißten Cylindern erreicht werden kann. Denn wenn auch bei zuverlässig geschweißten Cylindern in der Schweissnaht mitunter eine ziemlich hohe Festigkeit erzielt wird, so ist man dabei doch immer von der Zuverlässigkeit eines einzelnen Arbeiters abhängig und kann niemals dafür Gewähr leisten, daß die Schweissnaht an allen Stellen gleichmäßig gut ausgeführt worden ist. Ausser dieser größeren Sicherheit bietet der



Figur 2.



Figur 3.



Figur 4.

nahtlose Kesselschufs gegenüber den genieteten ferner den nicht zu unterschätzenden Vortheil, daß Leckagen der Längsnaht vollständig ausgeschlossen sind. Dann ist auch die Dichtigkeit der Rundnaht bei diesen nahtlosen Kesselschüssen eine wesentlich bessere, da man es hier nur mit einer endlosen gleichmäßigen, glatten Stemmkaute zu thun hat und die Leckagen, welche in den Verbindungsstellen der ausgezogenen Blechecken leicht eintreten, nicht vorkommen können. Gegenüber geschweißten Kesseln, Rohren u. s. w. haben die nahtlosen Hohlkörper außerdem den großen Vorzug, daß man nicht von der Verwendung eines bestimmten Materials abhängig ist; denn es ist für die Herstellung dieser nahtlosen Cylinder vollständig gleichgültig, welche Festigkeit das Material hat. Es ist ein Leichtes, die Cylinder aus Siemens-Martin-Stahl von 50 bis 60 kg Festigkeit und darüber auszuführen. Jedenfalls ist es ein wesentlicher Vortheil, bei dem heutigen Stande der Technik, bei welchem die Ansprüche an alle Constructionstheile und die Materialien immer höhere werden, auch für Kessel, Rohrleitungen und sonstige stark beanspruchte große Cylinder ein widerstandsfähigeres Material als bisher zur Verfügung zu haben. Wie ich schon andeutete, hat eine neue Fabricationsmethode aber natürlich nur Zweck, wenn sie finanziell vorthellhafter ist als die, welche man bisher kannte, und da kann ich Ihnen nur sagen: wir haben gefunden, daß wir concurriren können. Wären wir mit der Betriebseröffnung nicht in eine so ungünstige Zeit hineingerathen, so würde der Erfolg gewiß schon größer sein. Es hat sich auch in der kurzen Zeit schon gezeigt, daß, abgesehen von Kesselrohren, eine Menge anderer Gegenstände für das neue Verfahren in Betracht kommen, z. B. Centrifugencylinder, Accumulatoreneinsätze für hydraulische Cylinder u. a. m. Das, m. H., ist es ungefähr, was ich Ihnen

mittheilen konnte; ich bitte nur um Ihre gütige Nachsicht, wenn ich mich nicht deutlich genug ausgedrückt haben sollte. (Beifall.)

Vorsitzender: Ich eröffne die Discussion und gebe zunächst Hrn. Ingenieur Daelen das Wort.

Hr. Ingenieur **R. M. Daelen**-Düsseldorf: Wie Sie von seiten des Hrn. Geh. Baurath Ehrhardt gehört haben, war ich an den Versuchen theilhaft, welche er angestellt hat, um Hohlkörper zu Kesselschüssen auszuwalzen. Ich will nun hier wiederholen, dafs die Hauptaufgabe darin besteht, mit einer möglichst dünnen Walze von innen heraus den Hohlkörper zu strecken. Diese Aufgabe suchte ich dadurch zu lösen, dafs ich nach der Form eines Lanthenschen Trios (Figur 1) eine dünne Mittelwalze in die Mitte legte und auf diese Weise den Druck auf die beiden aufsen dicken Walzen übertrug. Ich glaube, dafs diese Einrichtung heute mit der guten Qualität Flußeisen, die wir haben, gut arbeiten würde. Indessen würde sie immer nur als Vorwalzwerk dienen können, während eine solche, ähnlich derjenigen des Hrn. Ehrhardt, das Fertigwalzen zu übernehmen haben würde.

Meine zweite Idee bestand darin, eine Walze eines Duos mit nebeneinanderliegenden, excentrisch zu einander stehenden Streckwalzen zu versehen, so dafs die Druckpunkte fortwährend auf der Länge derselben verlegt werden, also eine Schraubenlinie bilden. Da diese in der ersten Ausführung nur in einer Richtung verlief, so wurde der Hohlkörper in der andern verschoben, welcher Uebelstand indessen dadurch beseitigt werden kann, dafs zwei entgegengesetzt laufende Schraubenlinien von der Mitte aus nach beiden Seiten laufen. Die Befürchtung, dafs ein derartiges Walzwerk nun schliesslich Hohlkörper von unegaler Wandstärke herstellen würde, theile ich nicht, denn durch längeres Abwalzen werden die verschiedenen Dicken, die von vornherein entstehen, wieder ausgeglichen und man kann auf diese Weise jedenfalls einen Hohlkörper herstellen, der ziemlich genau gleichwandig ist. Ich gebe allerdings zu, dafs das zum Schluss mit der pendelnden Walze des Hrn. Ehrhardt in noch vollkommener Weise geschieht, und ich wundere mich nur, dafs diese Walze nicht in der einen Lage, wo die beiden Mittelebenen zusammentreffen, sich durchbiegt, denn da ist der Druck auf der ganzen Walzenlänge vorhanden und die Walze ist zu dünn, um einen derartigen Druck auszuhalten. Es wird dies indessen dadurch ausgeglichen, dafs die Walze über diesen Punkt hinüberschreitet. Auf jeden Fall scheint es, dafs Hr. Ehrhardt nach diesem Verfahren ein vollkommenes Walzwerk hergestellt hat.

Es ist hierüber in fachmännischen Kreisen das Bedenken geäußert worden, dafs in einem derartigen Walzwerk das schliessliche Abwalzen auf den genauen Durchmesser so schwer zu erreichen sein wird, namentlich bei Kesselschüssen, wo die Enden genau zusammenpassen müssen. Ich richte daher an den Herrn Vorredner die Frage, ob diese Schwierigkeit sich in der Praxis herausgestellt hat.

Vorsitzender: Ich ertheile dem Herrn Referenten das Wort.

Hr. Geh. Baurath **Ehrhardt**: Wir sind nach der vom Herrn Vorredner angedeuteten Richtung auf keine Schwierigkeiten gestofsen. Schwierigkeiten haben wir sehr viele in anderen Richtungen durchzumachen gehabt, wir können heute sagen, dafs wir sie bis auf gewisse Schönheitsfehler überwinden haben. Insbesondere die genauen Durchmesser haben wir in der Hand. Wir können die Schüsse so genau walzen, dafs ein Ineinanderschieben der Stücke erfolgen kann, wenn dies gefordert wird. Es sind nach dieser Richtung verschiedene Anforderungen an uns gestellt worden, z. B. von einer Locomotivfabrik wurde verlangt, dafs die Enden stumpf gegen einander gestofsen werden sollten und die Verbindung durch eine Bandage erfolgen sollte. Ich möchte hinzufügen, dafs ich kürzlich einen Kessel gemacht habe, der ohne jede Nietung und ohne jede Schweifsung zusammengesetzt war und der einen Wasserdruck von 100 Atm. und darüber aushielt.

Vorsitzender: Ich gebe Hrn. Knaut das Wort.

Hr. Director **Otto Knaut**-Essen: M. H.! Die Stücke, die wir unten im Garten gesehen haben und die der Gegenstand des Vortrages gewesen sind, haben uns vielleicht die Lösung einer Aufgabe, an welcher nun schon seit 50 bis 60 Jahren gearbeitet wird, einen Schritt näher gebracht. Sämmtliche früheren Versuche in dieser Richtung sind im wesentlichen auf dem Papier gemacht bzw. in ganz kleinem Mafsstabe. Das erste Mal diese Idee in der Praxis angewendet zu haben, ist das Verdienst des Herrn Vortragenden, und was er erreicht hat, sehen wir unten im Garten ausgestellt. Was wir heute hier im Vortrage gehört haben, waren Sachen, die allen denjenigen Leuten, die sich, wenn auch nur theoretisch, mit der Frage beschäftigt haben, bekannt waren, aber es ist ja auch natürlich, dafs, wenn man mit solchen Mitteln ein Werk einrichtet, man nicht hingehet und aller Welt erzählt, was man herstellen kann und wie man es herstellen will. Was die Fabrication anlangt, so geben die Stücke mehr oder weniger nur einen Begriff

davon, was man später leisten will, und dürfen sie wohl noch nicht Anspruch darauf erheben, eine vollkommene Leistung zu sein. Es ist kaum ein Stück vorhanden, welches wesentlich länger als  $1\frac{1}{2}$  bis 2 m ist und die Rohre von großer Wandstärke zu Windkesseln, Cylindern u. s. w., wie wir sie heute brauchen, verlangen unzweifelhaft eine größere Länge. Vielleicht ist der Herr Vortragende so gut, uns zu sagen, wieviel Kilogramm a. d. Quadratmillimeter Festigkeit die Rohre haben, um uns einen Begriff von der Qualität der Waare zu machen. Im höchsten Grade interessant für den größten Theil der hier Anwesenden waren die nahtlosen Kesselschüsse. Die Hauptschwierigkeiten, die der Hr. Vortragende erwähnt hat, bestehen darin, daß der Kesselschuß als solcher nicht überall von durchaus derselben Wandstärke ist. Ob nun ein solcher Schuß infolge eines kleinen Oberflächenehlers 10 oder 11 mm an einzelnen Stellen mißt, braucht gar nicht genauer untersucht zu werden, da derartige Ungenauigkeiten für die Brauchbarkeit der Kessel vollkommen ohne jeden Einfluß sind. Durchaus nicht gleichgültig ist aber der genaue Durchmesser bezw. Umfang des Schusses an seinen beiden Enden, wo die Rundnietnähte Platz finden. Ich hatte Gelegenheit, das Kesselrohr mit einem Bandmaß nachzumessen und habe gefunden, daß es bei etwa 2 m Länge an der einen Seite einen äußeren Durchmesser von etwa 1400 mm hatte, während an der andern Seite ein solcher von 12 mm mehr sich ergab. Es geht daraus hervor, daß, nach dem ausgestellten Probestück zu urtheilen, die Schwierigkeiten, von denen der Herr Vortragende sprach, noch nicht überwunden sind. Der Kesselschuß, wie er unten liegt, ist für die Praxis vollkommen unbrauchbar; ob es dem Fabricanten gelingen wird, diesen Fehler zu vermeiden, weiß ich nicht, vorläufig ist der Kesselschuß als solcher nicht zur Verwendung geeignet. Aus dem mitgetheilten Unterschied der Durchmesser der beiden Enden von 12 mm geht hervor, daß man bei Anwendung eines solchen nahtlosen Schusses mit einer Nietfugenweite von 6 mm zu rechnen hat und es ist allgemein bekannt, daß bei derartigen Fugenweiten man mit der schönsten maschinellen Nietenrichtung nur einen Hohlkörper herstellen kann, der bei dem geringsten Druck wie ein Sieb rinnen würde. Wenn es dem Herrn Vortragenden gelingen wird, derartige Fehler, die aussehend nur klein sind, die aber für die Brauchbarkeit des Kessels grobe Fehler sind, zu vermeiden, so wird schließlich der Erfolg nicht ausbleiben. Natürlich wünsche ich ihm dabei nicht nur einen technischen, sondern ich wünsche ihm auch einen finanziellen Erfolg und verlanget im Vergleich zum Verkaufspreise möglichst niedrige Selbstkosten. Ueber diese Selbstkosten wird man erst dann mit Sicherheit reden können, wenn man eine große Menge solcher Fabricate hergestellt haben wird. Es wird von Keinem bestritten werden, daß es durchaus wünschenswerth für den modernen Dampfkesselbau ist, daß man nahtlose billige Kesselschüsse herstellen kann.

Vorsitzender: Der Herr Referent hat das Wort.

Hr. Geh. Baurath **Ehrhardt**: Was die soeben bemängelte Conicität betrifft, so muß ich bemerken, daß ich selbst nicht genau darüber orientirt bin, was unten ausgestellt ist, ich vermute, daß es sich um einen Schuß handelt, der so bestellt ist und der so konisch sein muß. Ganz abgesehen davon, daß wir unser Heil nicht in Herstellung von Kesselschüssen allein suchen, wiederhole ich nochmals, daß es uns absolut keine Schwierigkeiten bereitet, Kesselschüsse zu machen, die auf beiden Seiten im Durchmesser gleich sind. Ich lade Hrn. Knaudt ein, sich davon zu überzeugen, daß wir diese Schüsse machen können, wir machen sie bis auf  $\frac{1}{2}$  mm genau auf jedes Maß. Ich bin nicht gekommen, Reclame zu machen, ich bin der Aufforderung, hier einen Vortrag über dies neue Verfahren zu halten, nachgekommen, und ich habe diesen Vortrag gehalten ohne Reclame. Unten sind keine besonderen Kunststücke ausgestellt, sondern Stücke, wie sie aus der Walze herauskommen.

Vorsitzender: Ich mache darauf aufmerksam, daß der Ausdruck Reclame überhaupt nicht gefallen ist. — Das Wort hat Hr. Lechner.

Hr. Generaldirector **Lechner** - Bayenthal: M. H.! Ich möchte gerade im Gegensatz zu Hrn. Knaudt betonen, daß ich, als ich mir die im Garten unten ausgestellten Stücke ansah, eine gewisse Freude und zwar eine nicht unbedeutende Freude darüber empfand, daß es gelungen ist, das Problem so zur Lösung zu bringen, wie es anscheinend der Fall ist. Hr. Knaudt hat die ganze Sache vom einseitigen Standpunkte des Kesselfabricanten aus betrachtet und beurtheilt. Auch ich habe mir die Sachen unten genauer angesehen, ohne die Durchmesser nachzumessen und da habe auch ich beim Längsvisiren den Eindruck gewonnen, daß die Enden des großen Cylinders einen größeren Durchmesser aufweisen als die Mitte. Das hat aber meine Freude nicht beeinträchtigt. Wir dürfen die Sache nicht allein vom Standpunkte des Kesselfabricanten aus betrachten. Jeder von uns, der sich mit der Herstellung derartiger Hohlkörper auf dem Wege der Schweissung beschäftigt hat, muß zugeben, daß das, was unten liegt, eine große Bedeutung für zahlreiche Fabricationszweige hat. Ich denke dabei in erster Linie an Centrifugen, Prefscylinder, Matrizen und dergleichen, mit deren Herstellung ich mich früher, ebenso wie mein

Nachbar, mit dem ich mich soeben darüber aussprach, beschäftigt habe. Wir sind damit sehr oft nicht zu einem völlig befriedigenden Ziele gekommen. Alle diese Aufgaben, ich mag sie hier nicht einzeln hervorheben, sind aber nach den unten ausgestellten Mustern zu urtheilen, als vollständig gelöst zu betrachten, oder doch jedenfalls besser als sie bisher gelöst waren, und ich glaube von dem Standpunkte aus dürfen wir dem Herrn Vortragenden zu seinem Erfolge gratuliren. (Bravo!)

Vorsitzender: Wird das Wort weiter gewünscht? — Es ist das nicht der Fall; ich darf daher wohl die Discussion schliessen und im Namen der Versammlung auch Hrn. Geheimrath Ehrhardt den verbindlichsten Dank für seine interessanten Ausführungen aussprechen. Ich glaube auch im Namen der Versammlung zu sprechen, wenn ich dem Hrn. Geheimrath Ehrhardt den besten Erfolg zu seinen weiteren Bestrebungen wünsche.

Wir gehen jetzt zu Punkt 4 der Tagesordnung über:

## Interessante Erscheinungen beim Hochofengange und ihre Erklärung.

Ich gebe hierzu dem Hrn. Hütteningenieur Osann das Wort.

Hr. Bernhard Osann: Um unsere Kenntniss der Vorgänge im Inneren des Hochofens ist es schlecht bestellt. Wir können eben nicht hineinschauen und sind darauf angewiesen, die äusseren Erscheinungen zu beobachten, um ans ihnen, so gut es geht, auf die physikalischen und chemischen Vorgänge zu schliessen, welche die Umwandlung der aufgetriebenen Stoffe veranlassen. Meist sind wir dabei auf Hypothesen angewiesen. Hierdurch wird es begreiflich, dass die Thätigkeit des Einzelnen wenig vermag, sondern nur die gemeinschaftliche Arbeit der Fachgenossen und ein ungezwungener, offener Meinungsantausch. Geheimnisskrämerei ist beim Hochofenbetriebe am allerwenigsten am Platze.

Ebenso begreiflich ist es aber auch, dass bei einer derartigen mangelhaften Grundlage die Ansichten der Hochofenleute über die Ursachen der einzelnen Erscheinungen mannigfaltig sind und sich bei Behandlung derartiger Fragen die grössten Widersprüche entwickeln. Dies darf nicht verhindern, weitere Versuche zu machen, den Schleier zu lüften. Gerade der Uebergang zu den grossen, sogenannten „amerikanischen“ Profilen stellt besondere Aufgaben, bei denen jeder Beitrag zur Kenntniss der inneren Vorgänge im Hochofen erwünscht ist; dasselbe gilt von der Verwendung der Gichtgase für motorische Zwecke.

Im Folgenden habe ich nun einige Erscheinungen aus dem Hochofenbetriebe herausgegriffen und eine wissenschaftliche Erklärung versucht, so gut es mir möglich war.

Ich will mit der Erscheinung des „Hängens“ beginnen, ein weit verbreitetes Leiden, das akut und chronisch auftritt, Störungen aller Art verursacht und, wie gerade einige Fälle der letzten Jahre lehren, zum Einsturz grosser Hochöfen unter Verlust von Menschenleben führen kann. Die Erscheinung ist in allen Gegenden Deutschlands, in Oesterreich, England, Amerika und wahrscheinlich in allen Ländern, die Hochofenbetrieb haben, bekannt und gefürchtet. Noch in letzter Zeit hat sich an einem amerikanischen Hochofenwerke, den Soho-Hochöfen, ein schwerer Unfall zugetragen. Ein Hängen löste sich gerade, als eine Reparatur auf der Gicht vorgenommen wurde; durch die mit furchtbarer Gewalt aus der Gicht heranschlagende Flamme wurden neun Mann bei lebendigem Leibe zu Tode gebraten und einige andere mehr oder minder schwer verletzt. Zum Theil waren es Neger; wenigstens ein Trost nach den dort scheinbar herrschenden Begriffen, denn diese zählen nicht voll, wie die betreffende Zeitschrift sagt.\*

Aus der weiten Verbreitung dieser Erscheinung, des „Hängens“, kann man schliessen, dass ein Hochofenprofil, welches ein Hängen verhindert, noch nicht gefunden ist und nach meiner persönlichen Ansicht auch nie gefunden werden wird. Sowohl die überaus schlanken, nach den neuesten amerikanischen Vorbildern gebauten Hochöfen hängen, wie auch die mit weitem und hoch gelegenen Kohlsack ausgeführten Profile. Dieser Umstand verhindert aber nicht, dass die Frage des Hängens eine verschiedene Beurtheilung bei den verschiedenen Ofenprofilen finden muss. Die Art, wie sich das Hängen äussert, ist verschieden und einmal auf zu kalten, das andere Mal auf zu warmen Ofengang zurückzuführen. Das erstere, das sogenannte „kalte Hängen“, wird wohl nur bei Puddel-, Thomas- oder sogenanntem Stahleisen, also bei Eisenarten, die mit niedrigem Kohlsatz erzeugt werden, vorkommen. Man hat dann mit Rohgang zu thun, der sich in der Erzeugung zusammengefritteter Massen in Ermangelung genügender Temperatur äußert. Der Hochofen entwickelt Vorgänge, wie er sie von seinem Vater und Vorgänger, dem Stückofen, gelernt hat. Dieses Hängen kommt verhältnissmässig selten vor und wird mit allen Mitteln be-

\* „American Manufacturer“ 1901 Nr. 26 S. 1544 u. S. 1554.



kämpft, die man gegen Rohgang anwendet, vor allem zunächst durch Verringerung der Wind-  
 pressung, die dann Hand in Hand mit höherer Windtemperatur geht. Das andere sogenannte  
 „warme Hängen“ ist es aber, das besonders zu schaffen macht. Es äußert sich im langsamen  
 Ziehen der Gichten. Geht man nicht gleich energisch vor, oder kann man dies nicht, so kommt  
 es zum vollständigen Stillstande. Es liegt dann in den weiter unten beschriebenen Schmelz-  
 vorgängen begründet, daß der Widerstand der Beschickungsmassen beim Niedergehen immer  
 größer wird. Schließlich ziehen auch die Gichten beim Abstellen des Windes nicht mehr. Der  
 Ofengang steht still, auf der Gicht zeigt sich kein Gas. Ein solcher Zustand ist dann immer  
 auf eine Gewölbebildung zurückzuführen. Er kann 6, 12, ja sogar 24 Stunden und länger währen.

Charakteristisch für das Entstehen einer solchen Störung ist die Art und Weise, wie sie  
 sich löst. Ein so fest in seinen Widerlagern stehendes Gewölbe kann doch nur fester durch  
 längeres Stehen unter Druck werden — so sollte man wenigstens meinen — aber nach längerer  
 oder kürzerer Zeit bangen Wartens zeigen sich wieder Gase an der Gicht und dann stürzt der  
 Ofen unter furchtbarem Gebrüll, indem die Düsenstücke als Trompeten für die durch die nieder-  
 stürzenden Massen gepreßten Gase dienen, unter Herausclendern von Erz und Koks und einer  
 pechschwarzen Rauchwolke, die weit im Umkreise Alles beschmutzt. Die Wirkung der durch die  
 einströmenden Massen herausgepreßten Gase kann, ohne ein besonders explosibles Gemisch an-  
 nehmen zu müssen, genau so erklärt werden, wie die Wirkungen niedergehender Decken in den  
 Pfeilerbauen der oberschlesischen Kohlengruben. Durch die sich gewaltsam Weg schaffende  
 Luft werden hier Menschen und Pferde einfach zerschmettert.

Daß ein Ofen mit seinem Gewölbe einfriert, kommt beim heißen Hängen wohl niemals vor.  
 Im Agnostheft 1898 beschreibt Hr. Koch-Dortmund einen Fall, in dem es ohne mechanischen  
 Eingriff von aufsen dazu gekommen wäre. Hier werden eben zusammentretende ungünstige Umstände  
 eine solche Lage geschaffen haben. Auffallend ist es, daß der Ofen sich nach einer derartigen  
 Störung, bei der erkaltete Gewölbe theile in das Gestell stürzen und Alles durcheinander geworfen  
 wird, verhältnißmäßig sehr schnell erholt, wie dies bereits von van Vloten betont wurde.\* Auch  
 dieses paßt zu der im Weiteren gegebenen Erklärung insofern, als eine tüchtige Abkühlung einem solchen  
 Ofen nichts schadet. Dadurch, daß man den Ofen nun scharf beobachtet und bei dem geringsten  
 Anzeichen des Hängens mit kaltem Winde und mit kurzem Abstellen des Windes vorgeht, gelingt  
 es meist, das richtige Hängenbleiben zu vermeiden. Trotzdem bleibt aber die Krankheit bestehen  
 und äußert sich in zu langsamem Ofengange und zu geringer Erzeugung oder im hohen Kokssatz,  
 der dadurch gegeben wird, daß man die Winderhitzer wegen der Hängegefahr nicht ausnutzen  
 kann, da bei Steigerung der Windtemperatur der Ofen trotz allem Abwerfen des Windes sofort  
 hängt. Einen solchen Fall möchte ich mit „chronisch gewordenem Hängen“ bezeichnen.

Nun die Erklärung dieser Erscheinungen. Im letzten Decemberheft habe ich dieselbe mit  
 Hinweis auf Rennprocesse und Klumpenbildungen im oberen Theile des Hochofens gegeben, ein-  
 geleitet durch den nach der Formel



abgeschiedenen Kohlenstoff und zerriebenen Koks, begünstigt durch feine und leicht reducirbare  
 Erze. Ich hatte in jüngster Zeit Gelegenheit, mit vielen Fachgenossen, u. a. auch österreichischen  
 und oberschlesischen, über diesen Punkt zu sprechen und fand im allgemeinen Zustimmung und  
 eine Reihe wichtiger Angaben, welche meine Erklärung stützten. Manche Fachgenossen wollen  
 allerdings nichts von dem feinen abgeschiedenen Kohlenstoff wissen, den ich in meinem Aufsätze  
 beschrieben habe, und sich auf die Wirkungen schlechten und zerriebenen Koks beschränken. Ich  
 glaube aber, daß der abgeschiedene Kohlenstoff in allen unsern Hochöfen massenhaft vorkommt,  
 da er sich deutlich nach dem Ausblasen zeigt, ferner das Schachtmanerwerk in höheren Ofen-  
 gegenden zersetzt und ausfüllt, wie ich seinerzeit auf der Ilse der Hütte beobachtet habe, und wie  
 es Lürman in mehreren Aufsätzen über Zerstörung feuerfesten Materials beschrieben hat.\*\* Auch  
 van Vloten erwähnt es bei seinen Arbeiten über Gichtenhängen und zwar als Erscheinung bei  
 Schachtreparaturen. Ich meine: Auch jedem Hochofenmanne steht er auf der Stirn geschrieben,  
 wenn der Ofen nach dem Hängen stürzt und die schwarze Staubwolke kommt, die man doch  
 schlechterdings nicht von zerriebenem Koks ableiten kann.

Kennzeichnend ist es, daß die Steiermärker Fachgenossen mir uneingeschränkt beipflichteten.  
 Der dortige hochhaltige Eisenerzer Ostspath ist mit viel feinem Material vermischt und daher  
 durchaus nicht leicht in großen Ofen zu behandeln, eben wegen der Hängegefahr. Ich kann  
 mir auch nicht gut ein Material denken, das mehr zum Hängen neigt, als wie gerade dies leicht  
 reducirbare, hochhaltige, zum Theil sehr feine, dabei aber immer noch körnige Erz. Daß in

\* „Stahl und Eisen“ 1892 S. 114 u. f.

\*\* „Stahl und Eisen“ 1898 S. 169.

Oberschlesien die Wirkung des aus zerriebenen Koks stammenden Koksmehlens in den Vordergrund geschoben wird, kann Niemand wundernehmen, der ober-schlesischen Koks und namentlich den Wechsel in seiner Beschaffenheit kennt. Jeder Hochofenmann neigt zu einer gewissen Subjectivität, weil er fort und fort mit Erscheinungen zu thun hat, für die es vielfach keine befriedigende Erklärung giebt. Zweifellos kann schlechter Koks genau dieselben Erscheinungen hervorrufen wie der feine ausgeschiedene Kohlenstoff, und thut es auch; allein durch ihn kann man die eigenartigen Erscheinungen jedoch nicht erklären.

Auf eine Ansicht, die ich angetroffen habe und die auch mehrfach in unserer Zeitschrift ausgesprochen ist, will ich noch hinweisen. Es ist die lediglich auf mechanischen Vorgängen fußende Erklärung: „Die Rast bildet mit ihren schiefen Flächen ein natürliches Widerlager und führt, teigigen Zustand der Beschickungsmassen vorausgesetzt, zu einer Gewölbebildung. Liegt aber die kritische Zone der teigigen Beschaffenheit höher, so fällt sie in den Beginn des Schachtes, dessen Wandflächen aber nicht die Widerlager eines Gewölbes abgeben können.“ Eine solche Ansicht habe ich erst kürzlich gehört. Es bleibt zunächst die Frage offen, wie kommt es, daß diese kritische Zone ihre Lage ändert. Die Ursachen dieser Lageänderung sind doch die Ursachen des Hängens. Ich kann im übrigen diese Ansicht bekämpfen durch die Schlussfolgerung, daß dann gerade diejenigen Ofen am besten gehen würden, die so hoch als möglich den Schmelzpunkt haben. Gerade das Gegentheil ist aber der Fall. Anferdem wären dann die sogenannten amerikanischen Ofen mit sehr tief liegendem Kohlensack gegen das Hängen gefeit und die gedrunnenen Profile mit hochgelegtem Kohlensack besonders der Hängegefahr geöffnet. Die Erfahrung bestätigt dies aber nicht, wie bereits oben gesagt. Diese Ansicht ist aber insofern von Bedeutung, als gewissermaßen instinctiv die Wahrnehmung gemacht ist, daß die Schmelzzone falsch liegt. Dies ist auch meine Ansicht, aber in dem Sinne, daß die Hitze zu weit im Ofen hinaufgeführt ist, der Ofen also oben zu heiß geht.

Der Zusammenhang zwischen Hängen und Oberfeuer wird auch in der Literatur mehrfach erwähnt. Ob man aber immer das Oberfeuer aus der Gichttemperatur feststellen kann, ist eine andere Frage. Die Gichtgastemperatur schwankt fort und fort. Nasse Erze können die Wirkung eingetretenen Oberfeuers durch die hervorgerufene Abkühlung verschleiern. Wird die Gasmenge infolge zu geringer Windmenge kleiner, so sinkt die Temperatur der Gase und kann eine Temperaturerhöhung durch Oberfeuer ausgleichen. Demnach bildet die Gichttemperatur nicht immer einen Maßstab für thatsächlich vorhandenes Oberfeuer, um so mehr, als gerade die Rennvorgänge (also directe Reduction) wärmentziehend auftreten. Die Veranlassung zu derartigen Verschiebungen der Schmelzzone nach oben glaube ich immer in zu langsamem Schmelzgange suchen zu müssen. Der Begriff „langsamer Schmelzgang“ enim grano salis verstanden. Der Ofen kann dabei recht flott produciren und doch dabei vielleicht zu langsam gehen, insofern als jeder Möller eine bestimmte günstigste Durchsatzzeit haben muß. Wird sie überschritten, so fällt schlechtes Eisen oder es entsteht Rohgang, wird sie unterschritten, so neigt der Ofen zum Hängen.

Um nicht mißverstanden zu werden, muß ich hier etwas ausführlicher sein: Die normale Durchsatzzeit festzustellen, ist nicht einfach, sie muß für jedes Hochofenprofil von neuem berechnet werden, da man nicht einfach den bei einem gut gehenden Ofen gefundenen Erfahrungswert auf andere Profile übertragen kann, selbst wenn die Koks- und Erzbeschaffenheit dieselbe ist. Ich will dies an einem Beispiele erläutern.

Gesetzt den Fall, ein leicht reducirtbares Erz, in einem Hochofen von 16 m Höhe verschmelzen, hätte bei einer Durchsatzzeit von 6 Stunden die besten Ergebnisse geliefert. Nunmehr soll es in einem Hochofen von 24 m Höhe verarbeitet werden, alsdann müßte die gleiche Durchsatzzeit, also auch 6 Stunden, angewendet werden, um denselben Einfluß der Gase auf die Beschickung zu erzielen. Die größere Weglänge wird durch die größere Geschwindigkeit der niedersinkenden Beschickung, im ersten Falle 2,7 m, im zweiten Falle 4 m, ausgeglichen. Dies würde aber nur zutreffen, wenn das Verhältniß zwischen durchschnittlichem Ofendurchmesser und Gestelldurchmesser dasselbe ist. Ist der höhere Ofen weiter gehalten, so werden die Gase auf eine größere Fläche auseinandergezogen und können dann nur bei Verminderung der Rückgeschwindigkeit der Erze, also bei verlängerter Durchsatzzeit, dieselbe Wirkung ausüben. Die Durchsatzzeit läßt sich nun im Voraus aus der stündlich verbrannten Koks menge berechnen, deren Volumen verschwindet, gleichzeitig mit dem Volumen der dazugehörigen Erz- und Kalkmenge. Die verbrannte Koks menge ist abhängig von der Windmenge und die Aufgabe lautet: In der Minute  $x$  ebn Wind in den Ofen einzubringen unter Ueberwindung des Gegendrucks, der mit der Höhe der Beschickungssäule wächst und unter der Maßgabe, daß der Wind den ganzen Querschnitt voll beherrscht. Je leichter nun die Erze reducirtbar sind, um so kürzer ist die normale Durchsatzzeit und um so höhere Anforderungen werden an die Gebläsemaschinen gestellt, um so mehr, als diese Erze auch gerade die empfindlichsten sein werden. Will oder kann man bei gegebenem

Profil nicht stärker blasen, so muß man versuchen, den Möller durch Einmöllern schwer schmelzender und schwer reducierbarer Erze derartig zu verändern, daßs er eine längere Durchsatzzeit verträgt.

Die Aufgabe, das nöthige Windquantum für die großen modernen Hochöfen zu beschaffen, ist nicht leicht und es gilt als bekannte Thatsache, daßs die amerikanischen Hochofenwerke einen sehr großen Aufwand an Kesselkohlen erfordern, um bei dem hohen Winddrucke der Windmenge gerecht zu werden. Dabei werden die Leistungen amerikanischer Hochöfen nicht mehr wie früher über die Normalleistung hinausgetrieben, schon aus dem Grunde, weil man sich überzeugt hat, daßs derartige Gewaltleistungen nur bei unverhältnismäßig hohem Koksverbrauch und kurzer Lebensdauer der Hochöfen durchführbar sind. Es kann daher nicht wundernehmen, daßs selbst vorzüglich eingerichtete Werke im Sinne der obigen Ausführungen an Windmangel leiden. Nehmen wir nun an, daßs zu langsamer Gang stattfindet, so werden die Beschickungstheile in Schacht und Rast höher erwärmt und weiter vorbereitet, als es bei normalem Gange der Fall wäre. Dies bewirkt eine Höhererwärmung im Gestell, die sich bis zu einem gewissen Grade in der Beschaffenheit des Roheisens bemerkbar macht, durch die Schlackenführung aber begrenzt wird. Der Ueberschuß an Wärme des Gestells überträgt sich durch die ansteigenden Gase auf die Beschickungssäule, deren Wärme fort und fort zunimmt. Das Feuer steigt in die Höhe und läßt Reductions-, Schmelz- und Kohlunsvorgänge bereits in Höhenzonen erfolgen, deren Temperatur dies bei normalem Gange nicht gestattet hätte. Dies läßt Rennvorgänge entstehen, die ja zweifellos auch bei normalem Gange vorkommen, aber nicht so weit vom Schmelzpunkt entfernt und nicht in dem Maße, daßs Klumpenbildungen geschehen. Diese Klumpen sind es gerade, welche das Filter, welches durch weißglühenden Koks gebildet wird, zerreißen und unwirksam machen.

In dem vorhin erwähnten Ansätze habe ich auf den Eames-Rennprocess in Pittsburg verwiesen, der von Geheimrath Wedding in „Stahl und Eisen“ beschrieben ist. Es wird hier ein reicher Magnetisenstein, mit Koks oder Anthracit in Kollergängen fein gemahlen und innig vermischt, auf der Sohle eines mit Naturgas geheizten Flammofens ausbreitet. Das Erzeugniß sind Luppen, die ähnlich wie im Puddelofen zusammengeballt und zu Rohschienen ausgewalzt werden. In unserem Falle übernimmt der ausgeschiedene Kohlenstoff und Koks pulver, das von zerriebenem und zerdrücktem Koks stammt, die Rolle des Reductionsmittels. Das erstere mache ich hauptsächlich verantwortlich schon aus dem Grunde, weil die Klumpenbildungen ziemlich hoch im Ofen ihren Anfang nehmen, der Koks also noch nicht unter vollem Druck steht. Die Kohlenstoffausscheidung nach der Formel  $2\text{CO} = \text{C} + \text{CO}_2$  findet in verhältnismäßig niedrigen Temperaturen (Maximum bei 300 bis 400°) statt und aller Wahrscheinlichkeit nach durch hohen Kohlenoxydgehalt und langsame Bewegung der Gase begünstigt, das letztere schon aus dem Grunde, weil das Verbleiben des Gases in der kritischen Temperatur in die Länge gezogen wird. Der Kohlenoxydgehalt der Gase wird dadurch angereichert, daßs die bereits durch indirecte Reduction gebildete Kohlensäure wieder zerlegt und in Kohlenoxyd zurückgeführt wird und zwar in um so größerem Maße, je höher die Temperatur im Hochofen hinaufgeht. Es entstehen also unter dem Einfluß der Bewegung der Beschickung Klumpen aus schwach gekohitem Eisen, das halbwegs schmelzbar ist, leichtflüssige Schlacke, aus der Gangart der Erze herrührend, wie sie auch bei dem Eames-Rennprocess auftritt. In diese Masse sind Erz, Kalk und Koksstücke regellos eingebettet neben schwarzem Kohlenstoffpulver. Diese Klumpen rücken nun im Ofen nieder, sind aber dabei, wenigstens in ihrem Innern, schwer zugänglich für die Einwirkung der Kohlensäure, die unter Umwandlung in Kohlenoxyd den Kohlenstoff verbrennt und richten nun, Ansätze bildend oder mehr oder minder regelmäßig niedergehend, Unfug aller Art an.

Erwähnen mußs ich noch, daßs die Kohlenstoffabscheidung mit einer Wärmeentwicklung verbunden ist und zwar 3134 W.-E. für jedes ausgeschiedene Kilogramm Kohlenstoff. Hiedurch steigert sich die Temperaturzunahme in höheren Ofenzonen noch immer mehr und erklärt, zusammen mit der Querschnittsverengung durch das feine Kohlenstoffpulver, daßs die Störungen erst langsam, dann immer schneller und schließlich rapide wachsen. Die Lösung eines Hängegewölbes erfolgt erst nach längerem Blasen, das unter dem Gewölbe ruhenden Koks verbrennt. Das Gasgemisch, das zunächst nur aus CO- und geringer CO<sub>2</sub>-Menge besteht, nimmt nunmehr Sauerstoff auf, der den Kohlenstoff des Gewölbes scharf angreift und dadurch das Gewölbe herabschmilzt.

Einen Beweis für tatsächlich erfolgte Rennvorgänge liefern die Rastansätze ausgeblasener Hochöfen, ebenso auch die Bodensaubildungen. Letztere finden ja bekanntlich auch bei kaltem Gange statt, vornehmlich erscheinen sie aber gerade bei Hochöfen, die auf heißer gehende Eisensorten geführt werden. In beiden Fällen handelt es sich um Rennvorgänge bei kaltem Gange unten im Ofen, bei heißem Gange oben. Ich kann Ihnen hier ein Schmiedestück zeigen, das, wie Sie sehen, anstandslos aus einer Hochofenbodensau ausgeschmiedet wurde. Der Bruch ist dem von Werkzeugstahl gar nicht nähnlich. Die Analyse lautet wie folgt:

C = 1,66; Si = 0,26; Mn = 2,65; P = 0,038; S = 0,085; Cu = 0,238.

Anch aus den Formen und dem Gestell werden Stücke schmiedbaren Eisens gezogen. Ein sehr angeprägtes Stück wurde mir jüngst in Donawitz von Hrn. Orth gezeigt. Dafs derartige Stücke von schmiedbarem Eisen thatsächlich Bodenausbildung hervorrufen können, fand ich dadurch bestätigt, dafs man in Donnersmarkhütte in Oberschlesien mit Vorliebe luppenartige, mit Schweifschlacke und Koksstücken durchsetzte Eisenstücke, die aus einem besonderen Schweiffeuer stammen, setzt, wenn der Boden beim Betriebe auf Puddelstein zu tief ausgefressen ist.

Einen Beweis für die Richtigkeit der Annahme, dafs der Schmelzpunkt bei dem als fehlerhaft gekennzeichneten Gange zu hoch im Ofen liegt, verdanke ich Hrn. Sonnenschein in Witkowitz, der aus Amerika die Notiz mitgebracht hatte, dafs eine Stange von der Gicht aus mit der Beschickung in den Ofen gelassen wurde. Schmolz dieselbe bei 12' über der Formebene ab, so ging der Ofen gut, schmolz sie bei 16' über den Formen, so ging er schlecht, und liefs sich dieser Zustand dann nicht beseitigen, so war überhaupt Nichts mit dem Ofen anzufangen.

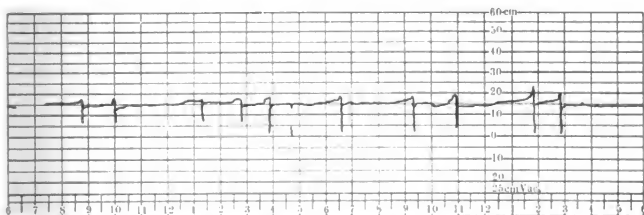
Die Hilfsmittel, die gegen das Hängen angewendet werden, habe ich genannt. Sie liegen ja anch nach der Darstellung der Ursachen auf der Hand. Mehr Wind in den Ofen, schwerer reducirbare Erze, namentlich auch Schweifschlacken. Auch das Aufgeben von Hochofenschlacke, um die Temperatur niederzudrücken und im Ofen aufzuräumen, wird vielfach mit Erfolg geschehen. Kalter Wind mufs natürlich angewendet werden, um das Hängenbleiben zu beseitigen. Bläst man zu lange mit kaltem Winde, macht man den Ofen oben heifs. Es ist eben nur ein Nothbehelf, wie Jeder weifs.

Da wo ausreichende Gebläsekraft vorhanden ist, so dafs man durch stärkeren Gang der Maschinen den Ofen in Trab setzen kann, möchte ich ein anderes Mittel vorschlagen, um die Temperatur im Ofen herunterzuholen, nämlich das Einblasen von Wasserdampf. Am besten geschieht dies durch Einblasen in die Heifswindleitung. Der Wasserdampf wird dann begierig von dem heifsen Winde aufgenommen, der sich mit demselben zu sättigen sucht. Bei einiger Vorsicht ist eine Gefahr bei einem solchen Versuch ausgeschlossen. Man regelt die Gewichtsmenge des Wasserdampfes durch Zeitdauer des Blasens, so dafs man genau mit der Abkühlungsleistung vertraut sein kann. Dieselbe ist, wie der Betrieb der Generatoren und Wassergaserzeuger lehrt, eine sehr bedeutende. Die Zerlegung geht sogleich vor den Formen vor sich, und es würde mich wundern, wenn nicht der gesamte Wasserstoff des Wasserdampfes in den Gichtgasen wiedergefunden würde. Alsdann würde der höhere Heizwerth derselben den Winderhitzern, Dampfkesseln und Gasmotoren zu gute kommen, die ja gerade bei langsamem Gang der Hochöfen leicht in Gasmangel gerathen. Hohe Windtemperatur wird vielfach als Ursache des Hängens angesehen. Dies trifft insofern zu, als die Erhöhung der Windtemperatur es schwieriger macht, die nöthige Gewichtsmenge Wind in den Ofen zu bringen, da alle Reibungswiderstände in den Cowpern, Leitungen und in der Beschickungssäule mit der Temperatur des Windes wachsen. Andererseits ist ja gerade hohe Windtemperatur ein Mittel, um die Wärme unten im Hochofen zusammenzuhalten, weil eine grofse Wärmeleistung mit einer verhältnismäfsig geringen Gasmenge erzeugt wird, die ihre Wärme schnell abzugeben vermag. Hat man sehr empfindliche, leicht reducirbare Erze und verfügt nicht über die ausreichende Gebläsekraft, so bleibt natürlich oft das Heruntergehen mit der Windtemperatur der einzige Ausweg. Dafs aber hohe Windtemperatur nicht im nothwendigen Zusammenhange mit dem Hängen steht, beweisen zahlreiche Hochöfen, die mit Windtemperaturen von 800° und darüber betrieben werden. Auch die Bestrebungen, Gasreinigungsanlagen für die Cowpergase zu schaffen, um denselben Reinigungsgrad wie bei den Gasmotoren zu haben, beweisen, dafs man sich nicht bei hohen Windtemperaturen vor dem Hängen fürchtet.

Ein vorzügliches Mittel, um das Hängen sofort im Entstehen wahrzunehmen, habe ich in Kladno in Anwendung gefunden. Dort ist ein selbstschreibender Gegendruckmesser an einem gegen die Windleitung dicht abgedrosselten Düsenstock angebracht. Obergeringenieur Vorbach, der diese Anordnung getroffen, theilte mir mit, dafs er die Veröffentlichung der Ergebnisse namentlich im Vergleich mit den gleichzeitig stattfindenden Druckmessungen beabsichtige, was gewifs von allgemeinem Interesse wäre. Sobald der Gegendruck steigt, weifs der Schmelzer, dafs Hängen im Anzuge ist. Ein Gegendruckdiagramm kann ich Ihnen (in Fig. 1) vorlegen. Sie finden das Ansteigen des Druckes immer mit einem senkrechten Strich verbunden, welcher das Abwerfen des Windes andeutet. Von vielen Fachgenossen wird die Art der Begichtung und das Niederdrücken der Massen im Ofen, in Bezug auf das Hängen, stark in den Vordergrund geschoben. Ich glaube mit Unrecht; denn die verschiedenen Formen von Gichtverschlüssen geben gleiche Resultate. Ein Centraltauchrohr wird ja immer gute Dienste thun, namentlich bei sehr weiten Oefen. Vielfach ist seine Anbringung unmöglich.

Ich komme nun zu anderen Störungen die im Grunde genommen auf dieselbe Ursache wie das Hängen zurückzuführen sind. Es ist dies zunächst ein unregelmäfsiger Ofengang, durch jähren Wechsel der Schlacke und des Roheisens und vielfach durch sich aufblähende Schlacke

gekennzeichnet. Obwohl das Roheisen meist Ansfalleisen ist, hat der Ofengang doch Nichts mit Rohgang zu thun; im Gegentheil, es wird noch schlimmer, wenn man am Erzsatz abbricht. Die Ursache suche ich wie bei den Erscheinungen des Hängens in Rennvorgängen im oberen Theile des Hochofens, nur mit dem Unterschiede, daß sich die Klumpen nicht festsetzen, sondern sprungweise in das Gestell niedergehen und den Kohlenstoffgehalt des dort angesammelten Roheisens herabdrücken. Dies geschieht einerseits dadurch, daß die Klumpen aus kohlenstoff-armem Eisen bestehen, andererseits dadurch, daß unreducirte Oxyde mit den Klumpen in die Schlacke gerathen und von hier aus durch den Kohlenstoff des Eisens reducirt werden. Thatsächlich habe ich auch schwarze Schlacke, die sich aufblähte, beobachtet, was für diese Erklärung spricht. Es ist dann eben in dem beständigen Wechsel des Ofenganges durch die niedergehenden Klumpen ein kleiner Rohgang eingetreten. Nun war aber in den von mir beobachteten Fällen die Schlacke meist hell, dabei sich aufblähend, so daß sie nach dem Erkalten wie ein grobporiger Schwamm aussah. Entweder sind in solchem Falle nur geringe Eisenoxymengen im Spiel gewesen, oder man hat anfer mit dem Kohlenoxyd, noch mit schwefliger Säure oder auch Kohlensäure als aufblähendem Gas zu thun. Das erstere nahm der leider zu früh verstorbene Chemiker Platz an, als ich ihm die Erscheinung zeigte, indem er eine Einwirkung der Eisenoxye auf das gebildete Schwefelcalcium im Auge hatte. Thatsächlich war das Eisen oft schwefelreich, und schweflige Säure war reichlich vorhanden. Die Annahme, daß Kohlensäure das aufblähende Gas ist, fand ich in Witkowitz bestätigt; dort sind immer große Klumpen vor den Formen



Figur 1. Gegendruck bei Ofen IV in Kladno, aufgenommen am 1. Mai 1901.

beobachtet worden, sobald die Erscheinung der blähenden Schlacke im Anzuge war. Hr. Sonnenschein hat derartige Stücke ans der Form heranziehen und analysiren lassen. Neben Eisenstücken fand sich ein Kern von theils rohem Kalk, umgeben von einer schwarzen Schlacke. Die Analysen des Kernes und der Schlacke folgen hier.

Der Kern: 63,9 % CaO, 35,5 % Glühverlust, 0,13 % FeO, — Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, — Mn, 0,2 % P, 0,7 % MgO, 0,04 % S.

Die Umhüllung des Kernes: 14,72 % Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 2,68 % FeO, 3,95 % SiO<sub>2</sub>, 79,9 % CaO, 1,7 % MgO, 1,6 % P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, 1,14 % Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 0,14 % S, 0,11 % Glühverlust.

Eine voll befriedigende Erklärung des Vorganges ist noch nicht gegeben, wenigstens sind die chemischen Beziehungen noch nicht genügend geklärt. Jedenfalls handelt es sich um Vorgänge, die in viel höheren Ofenzonen vor sich gehen sollten. Der Ofen geht heiß dabei, doch hindert dies nicht eine örtliche Abkühlung gerade da, wo die Temperatur am höchsten sein sollte. Die Siliciumaufnahme des Eisens wird gestört und infolge dieser Erscheinung mehr Kieselsäure von der Schlacke aufgenommen, so daß diese mitunter plötzlich trotz hohen Kalksatzes lang wird. Auch das plötzliche Ausbleiben des Korns bei Gießereieisen führe ich vielfach auf derartige Erscheinungen zurück, dabei kann, wenn diese nicht überhand nehmen, der Siliciumgehalt noch ganz normal sein, nur der Kohlenstoffgehalt ist geringer, daher die Abnahme des Graphits.

Eine andere Ursache des Ausbleibens des Korns, die mit obiger Erscheinung nichts zu thun hat, ist ein hoher Siliciumgehalt, indem dieser auf die Kornbildung zwar begünstigend wirkt, aber auch gleichzeitig auf die Abnahme des Gesamt-Kohlenstoffs. Es giebt daher eine Grenze, die bei phosphorärmeren Marken etwa bei 2,75 % Silicium liegen wird. Nimmt der Siliciumgehalt über diese Grenze hinaus zu, so wird das Korn gefährdet und dies so werthvolle Eisen wandert dann vielfach unter Nr. III. Derjenige, der, nun sicher zu sein, genügenden Kohlenstoff zu erhalten, auf gutes Korn bei der Abnahme sieht, befindet sich aber in einem Irrthum; denn es kann durch Ueberhitzung des

Roheisens unter sehr kalkiger Schlacke ein wunderschönes Korn ohne genügenden Silicium- und Kohlenstoffgehalt erzeugt werden. Hr. Grau hat sich auf der letzten Eisenhüttenversammlung in Gleiwitz über derartige Irrthümer und ihre Nachtheile ausführlich ausgesprochen. Als Mittel gegen eine solche fehlerhaft verschobene Schmelzzone mufs, wie gesagt, vor allem stärkere Windzufuhr gelten und im übrigen schwerer schmelzende und reducirbare Erze, auch das Niedergehenlassen der Beschickungssäule im Ofen. Kann man nicht stärker blasen, so mufs man den Ofengang so scharf wie möglich auf der Kante führen, selbst auf die Gefahr eines vorübergehenden kalten Ganges, der dann im Ofen aufräumt.

Eine für das Minetterevier charakteristische Erscheinung bilden die Staubansammlungen im Kohlsack, oft von einem Umfange, den man sich schwer vorstellen kann, wenn man nicht an Ort und Stelle beobachtet. Diese Staubmassen verengen den Querschnitt, verursachen langsamen Gang, vermindern dadurch die Erzeugung und rücken auch in das Gestell ein, indem sie Schleier vor den Formen und Rohgang verursachen. Eine Analyse derartigen aus dem Kohlsack eines mit Minette betriebenen Hochofens stammenden Staubes, finden Sie hier angegeben:

C = 24,11 %, C O<sub>2</sub> = 4,32 %, Si O<sub>2</sub> = 15,54 %, Ca O = 13,79 %, Mg O = 0,42 %, Mn O = 2,68 %, Zn O = 1,10 %, Al<sub>2</sub> O<sub>3</sub> = 5,34 %, P = 0,54 %, S = 0,31 %, Fe = 22,7 %.

Cyan wurde nicht gefunden, obwohl es an demselben Ofen beim Anbahren des Schachtes massenhaft zum Vorschein kam. Es ist in der aus der Oeffnung herausschlagenden Flamme zweifellos verflüchtigt. Die Entstehung dieser Staubmengen ist auf die Eigenschaft der Minette zurückzuführen, im Hochofen unter starker Staubentwicklung zu zerspringen. Alle Minettearten sind sich aber nicht gleich in dieser Beziehung; besonders neigen dazu die in sich selbst schlackengerecht zusammengesetzten Minetten, die also zwischen den sauren und kalkigen Minetten einzureihen sind. Aller Wahrscheinlichkeit nach werden es Ansätze im Ofen sein, die die Grundlage für die Staubansammlungen dadurch abgeben, daß sie Stützpunkte und todt Winkel schaffen. Weil in diesen sich der Strom der aufsteigenden Gase zu langsam fortbewegt, fällt der mit den Gasen geführte Staub nieder. Es bildet sich zunächst in diesem Winkel ein mit Staub durchsetztes Beschickungsgemisch, in welchem aber die Stücke das Bestreben haben, nach der Mitte des Ofens zu rollen und in welchem immer mehr Staub von dem Gasstrom abgelagert wird. Schließlich hat man nichts weiter als Staub, und ein von aufsen in den Kohlsack eingeführter Eisenstab trifft weit über einen Meter von der Innenwand entfernt nichts als Staub. Diesem Staub ist schwer beizukommen, da er ein überaus schlechter Wärmeleiter ist, ja sogar ohne weiteres zur Umkleidung von Dampföhren verwendet werden kann. In einem Falle, der mir bekannt geworden ist, hat ein sehr tiefes Niedergehenlassen der Beschickung unter kräftiger Windzufuhr und dem Setzen einer sehr schweren Erz- und Koksgicht geholfen. Oefen, die knapp im Winde sind, neigen natürlich besonders zu solchen Staubansammlungen, um so mehr wenn sie sehr weiten Kohlsack haben. Daß man im Minettebezirk ganz besonderen Werth auf die Messung der Staubmenge der Gase legt, ist begreiflich. Es giebt Hochofen, die mit 100 kg Staub auf eine Tonne erzeugtes Roheisen arbeiten. Um einen Staubmessapparat, der die Staubmengen fortlaufend anzeigt, zu schaffen, habe ich auf Anregung eines lothringischen Werkes den in der Skizze (Figur 2) veranschaulichten Apparat erdacht.

Das Absaugen des Gases geschieht durch Wasserstrahl, der so regulirt werden mufs, daß das Gas mit etwa gleicher Geschwindigkeit abgesaugt wird, wie es sich in dem Rohre bewegt. Die Gasmenge wird durch eine Gasuhr gemessen und die Gewichtszunahme des Wasserglases giebt das Staubgewicht an. Möglicherweise gelingt es auch, diesen Apparat zum selbstschreibenden zu machen, auch die Wasserdampfmenge läßt sich vielleicht damit durchführen.

Ansammlungen von Kalkstaub werden wohl in allen Hochofen, die mit größeren Zuschlagskalkmengen arbeiten, auftreten. Sie lassen sich leicht erklären dadurch, daß Kalk im Gegensatz zu anderen schlackengebenden Körpern einen gewissen Widerstand der Verschlackung entgegensetzt. Im basischen Converter läßt sich dies gleichfalls studiren. Es mufs immer ein Kalküberschuß vorhanden sein, da ein Theil unthätig im Ofen in Staubform ruht und sich zeitweilig durch Kalkrutsche bemerkbar macht. Einblasen von Sand durch die Düsen ist schon mit Erfolg in solchen Fällen angewendet.

Ueber das schlechte Brennen der Gas in Cowper- und Kesselfeuerungen habe ich mich im letzten Decemberhefte ausgesprochen. Ich habe das schlechte Brennen bei niedrigem Kohlenoxyd-gehalt und bei normalem Kohlenoxyd-gehalt unterschieden, normal in Bezug auf den Kokssatz für 100 kg Eisen. Die anormale Erniedrigung des Kohlenoxyd-gehalts habe ich auf starke Anhäufungen von nach der Formel  $2\text{CO} = \text{C} + \text{CO}_2$  ausgeschiedenem Kohlenstoff zurückgeführt, das schlechte Brennen und Puffen der Gase bei genügendem CO-Gehalt auf beständigen, geradezu stofsweisen Wechsel der Zusammensetzung.

Die erstgenannte Erklärung findet insofern Bestätigung, als Hochöfen, die Puddelisen und Stahleisen erzeugen, die regelmässigsten Gase haben, es sind dies auch die am flottesten gehenden Eisenarten, die wahrscheinlich zu derartigen Ausscheidungen und Ansammlungen von Kohlenstoffpulver am wenigsten neigen.

Das Puffen der Gase habe ich auch als in Lothringen und in Kladno vorkommend angetroffen und verdanke Hrn. Conrad Zix in Diedenhofen einen Erklärungsversuch, der zum mindesten zu weiteren Beobachtungen in der angedeuteten Richtung anregt.

Dafs dies eigenartige Puffen auf verzögerter Entzündung des Gases beruht, die dann mit einer kleinen Explosion stattfindet, kann als bewiesen betrachtet werden, da man ohne weiteres das Puffen durch Abnehmen von Verbrennungsluft künstlich erzeugen kann. Nun glaubt Hr. Zix, dafs die Entzündung durch einen leichten Schleier ganz feinen Staubes, den die Gase gewissermaßen vor sich herschieben, aufgehalten werde, und führt das Puffen hierauf zurück. Dieser feine Staub, wahrscheinlich verdampfter Schlacke entstammend, bleibt aber nicht liegen, sondern

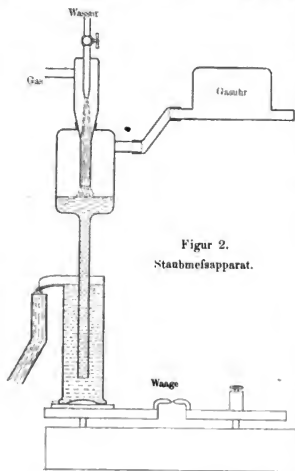
ist in beständiger Wanderung begriffen. Wird der Winderhitzer umgeschaltet, so findet er sich in den Düsenstücken, während der Cowper wieder sogleich frei vom Staube ist. Für die Erklärung spricht der Umstand, dafs dieser feine Staub ein äußerst schlechter Wärmeleiter ist, ferner dafs die Erscheinung kommt und geht, ohne dafs eine besondere Veranlassung sichtbar wird, und dafs die puffenden Gase eine kleine Staubwolke vor sich herschieben.

Eine Analyse solchen feinen Staubes zeigte:

53%  $\text{SiO}_2$ , 19%  $\text{Al}_2\text{O}_3$ , 6%  $\text{Fe}_2\text{O}_3$ , 13%  $\text{CaO}$ , 3%  $\text{MgO}$ ;  
Alkalien sind nicht bestimmt.

Andere Analysen, schreibt Hr. Zix, sind kalkreicher und eisenärmer ausgefallen.

Figur 2.  
Staubmefssapparat.



Analysen von feinstem Gasstaub, aus dem Differdinger Gasreinigungsventilator stammend, sind im Maiheft 1901 gegeben, sie lassen eine Betrachtung über die Herkunft der Bestandtheile des feinen Staubes zu; denn man muß annehmen, dafs dieser Staub unmittelbar aus dem gasförmigen Zustande niedergeschlagen ist. Der dort genannte Glühverlust wird aus dem Kohlenstaub bestehen, die Oxyde des Eisens, Mangan, Blei und Zink sind auf die Oxydation der gasförmigen Elemente durch Kohlensäure und Wasserdampf zurückzuführen. Die Alkalisulfate und Chloride sind direct vergast (Cyan nennt die Differdinger Analyse nicht). Es bleiben dann noch die Schlackenbildner übrig:

$\text{SiO}_2 = 29\%$ ,  $\text{Al}_2\text{O}_3 = 16\%$ ,  $\text{CaO} = 35\%$ ,  $\text{MgO} = 3,5\%$ .

Der Unterschied einer im Minettebezirk gebräuchlichen Thomas-Eisenschlacke gegenüber ist nicht erheblich, nur ist etwas weniger  $\text{CaO}$  und etwas viel  $\text{MgO}$  anwesend. Es ist aber auch gar nicht ausgeschlossen, dafs beim Verdampfen der Schlacke eine leichtschmelzigere Verbindung sich verdampfend ausscheidet. Verwandte Vorgänge beobachtet man bei der Glaserzeugung; hier verdampfen Alkalien, wenn die Glasmasse zu lange im Ofen steht. Dafs Schlacke thatsächlich verdampft, ist wohl anzunehmen.

Wenn die Ansicht des Hrn. Zix richtig ist, wäre es ein weiterer Fingerzeig, um auch die Reinigung der Cowpergase so gründlich zu bewirken, wie man es jetzt nur bei Gasmotoren thut. Vielleicht gelingt es dann auch, die Temperaturunterschiede beim An- und Abhängen eines Cowpers auf ein viel geringeres Mafs zurückzuführen, als wie sie jetzt bestehen.

Ich will noch die Bleifrage berühren, die insofern ein wissenschaftliches Interesse hat, weil die Bilbao-Erze immer mehr dem Ende entgegengehen und ein Ersatz beschafft werden muß. Südspanien ist reich an edlen, stückigen Erzen, die aber vielfach bleihaltig sind. Auffallend ist es nun, dafs erfahrene oberösterreichische Hochofenleute, die Jahrzehnte lang bleiische Erze und zum großen Theile für Gießereisenerz verhüttet haben, ohne Besinnen eine schädliche Einwirkung des Bleies entweder ganz in Abrede oder als ganz geringfügig hinstellen. Dagegen werden im Westen

schon sehr geringe Bleimengen als außerordentlich schädlich angesehen. Ich habe nun versucht, diesen Widerspruch zu erklären.

Blei steht in dem Rufe, das Korn des Gießereieisens zu zerstören. Ein Experiment, um dies nachzuweisen, ist aber bisher nicht gelungen. Man lege in eine Masselform für Gießereieisen ein Stückchen Blei und lasse das Eisen einströmen, man wird keine Kornstörung bemerken. Roheisen nimmt nur ganz minimale Spuren Blei auf, nach Ledebur 0,005 %.\* Es könnte sich also nur um eine Abkühlungswirkung handeln, der zufolge das Roheisen kälter als gewöhnlich, aber in gleicher Zusammensetzung wie beim groben Korn den Hochofen verläßt. Nun ist es eine bei der Herstellung von Hartgufstücken gemachte Erfahrung, daß die Abschreckung um so tiefer, je kälter das Eisen beim Einfießen in die Form ist, d. h. die Graphitausscheidung nimmt ab im Verhältniß zur Abnahme der Temperatur. Es würde also auf diesem Wege eine Erklärung zu finden sein, wenn eine genügende Abkühlungswirkung nachgewiesen werden könnte. Es soll, um dies festzustellen, der Fall betrachtet werden, daß im Erzmüller 1 % Blei enthalten sei und auf 100 kg Roheisen 2 kg Blei kämen. Stammt das Blei aus oxydischen Erzen, so ist für die Reduction ein ganz geringer Betrag einzusetzen. 1 kg Blei erfordert bei Annahme von PbO 266 W.-E.\*\* zur Reduction, dazu kommen noch etwa 16 W.-E. für Erwärmung bis zum Schmelzpunkte und Schmelzung. Wären statt Blei schlackengebende Körper anwesend, so würden diese zweifellos viel größere Wärmemengen beanspruchen, da 1 kg Schlacke im allgemeinen 500 W.-E. beansprucht.

Bei Zink liegt der Fall anders, da Zn aus ZnO reducirt für 1 kg 1291 W.-E. bedarf. Das geschmolzene Blei geht nun vermöge seines specifischen Gewichtes durch das Roheisen hindurch. Da es meist bei Herstellung von Gießereieisen auf eine Bodensen trifft, muß es, soweit es sich nicht in dem Mauerwerk verkriechen kann, denselben Weg wieder zurücklegen, den es gekommen ist, nun aber in Gestalt von Bleidämpfen. Die Abkühlung, welche das Roheisenbad erfährt, wird dadurch gebildet, daß das Blei auf Roheisentemperatur erwärmt und dann verdampft werden muß.

Die specifische Wärme des Bleies = 0,03. Die Verdampfungswärme des Bleies finde ich leider nirgends angegeben, nimmt man sie vorsichtshalber als gleich der Verbrennungswärme an = 243 W.-E. (nach Dr. Rösing „Bleiverarbeitung in der Bessemerbirne“\*\*\*), die Roheisentemperatur = etwa 1000° höher als die Bleischmelztemperatur, so ergibt sich eine durch das Blei entzogene Wärmemenge:

$$= 2 \times 100 \times 0,03 + 2 \times 243 = 546 \text{ W.-E. für 100 kg Roheisen.}$$

In 100 kg Roheisen sind bei 1340° Temperatur  $1340 \times 0,2 \times 100 = 26800$  W.-E. enthalten. Demnach bedeuten 546 W.-E. eine Temperaturerniedrigung von etwa 27°, vorausgesetzt, daß die gesammte Bleimenge unter die Roheisendecke geht, was nicht unmöglich ist; denn es ist vielfach in Oberschlesien die gesammte rechnerisch gefundene Bleimenge in den Nebenproducten wieder gefunden und zwar zum allergrößten Theile als metallisches Blei. Vorausgesetzt ferner, daß die erhitzten hochwärmehaltigen Gestellwände nicht die Abkühlung dämpfen. Nun gehören allerdings nur etwa 0,2 kg Koks dazu, um diesen Wärmeverlust auszugleichen. Immerhin beweist doch die Rechnung, daß größere Ausammlungen von Blei abkühlend auf das Roheisenbad wirken können, obwohl die Wirkung in den meisten Fällen überschätzt wird, wozu der starke, oft die ganze Gießhalle erfüllende Bleirauch Veranlassung giebt. Meistentheils wird das Blei, wie in Oberschlesien, an Schwefel gebunden sein als PbS, der eine etwas größere Wärmeleistung verlangt, weil zunächst das PbS und sodann das gebildete FeS durch Kalk zerlegt werden muß und Schwefelabscheidung bekanntlich viel Wärme erfordert. Glücklicherweise entspricht 1 kg Blei nur 0,16 kg Schwefel. Es ist aber nicht ausgeschlossen, daß bleisteinartige Verbindungen, aus Schwefelblei und Schwefeleisen bestehend, sich als Ansätze im Gestell oder Rast festsetzen und zeitweilig im Ofen niedergehen können. Bei allen Zn- und Pb-reichen Verbindungen besteht dies Bestreben, wie allein das Mauerwerk ausgeblasener obereschlesischer Hochofen beweist. Der weiße Beschlag an der Füllöffnung eines Mischers enthielt 59,1 % Bleioxyd, 32,6 % Schwefelsäure, 8,00 % Eisenoxyd, 0,9 % Manganoxydoxydul,† ein Beweis für das Bestehen einer bleisteinartigen Schlacke. Ein Fall von hohem Bleigehalt in den Erzmüller (wahrscheinlich 2 bis 3 %) ist mir erzählt, bei welchem die Erzeugung eines Thomaseisens mit normalem Mangangehalt unmöglich war. Ich führe diesen Umstand zum großen Theil auf den an Blei gebundenen Schwefel zurück, der begierig Mangau aufnahm.

Die Wahrheit wird wohl in der Mitte der beiden Anschauungen liegen. Im Westen wird das Blei ungerechterweise für Vieles verantwortlich gemacht, was es nicht oder nur zum ganz

\* „Stahl und Eisen“ 1894 Nr. 18.

\*\* Percy-Wedding, Ergänzungsband S. 41 und 342.

\*\*\* „Stahl und Eisen“ 1892 S. 370.

† „Stahl und Eisen“ 1896 S. 100.



geringen Theil verschuldet hat, und seine schädliche Wirkung zu hoch eingeschätzt, während meine oberschlesischen Gewährsmänner oft vielleicht dem Zink und dem schlechten Koks etwas in die Schuhe schieben, was das Blei verschuldet hat. Der Hauptnachtheil des Bleies war — man kann glücklicherweise „war“ sagen — die schreckliche Bleikrankheit, der die meisten oberschlesischen Schmelzer nach kürzerer oder längerer Zeit verfielen. In meinem Notizbuch finde ich 0,5 % Bleigehalt des nassen Erzröhlens im Jahresdurchschnitt 1888 bei einem oberschlesischen Hochofenwerke angegeben.

Zum Schlusse will ich noch eine Erfahrung mittheilen, die unter Erscheinung einer Cyanverbindung gemacht wurde. Es hätte beinahe die Zerstörung eines Hochofens gekostet dadurch, daß dieses Salz das Einbohren des Stichlochs verhinderte. Zweifellos waren Ansätze gerade vor dem Stichloch niedergegangen und hatten Cyannatrium und Cyankalium freigemacht, das nun im Gestell niedertropfte und floß. Welchen Widerstand diese Salze aber der Verdampfung entgegenzusetzen, lehrt die folgende Begebenheit. Ich denke mir, daß die erkaltende Wirkung der Verdampfung eine derartige ist, daß die in der Nähe befindlichen flüssigen Körper erstarren und die Salze dadurch vor weiterer Einwirkung des flüssigen Innern, also der Schlacke und des Roheisens, geschützt werden.

Die Bohrstange ging zunächst glatt in die Brustwand hinein; wurde sie dann aber herausgezogen, so floß ein Strom zerfließenden grünen Salzes aus dem Stichloch, und wenn es auch nur geringe Mengen waren, so hatten sie doch genügt, um die Bohrstelle so hart wie Eisen zu machen, so daß alles Bohren, auch an benachbarten Stellen, unmöglich war, bis dann endlich in Schlackenformhöhe ein Eingang geschaffen war. Man wird bei dem Erscheinen solcher Salze an dieser Stelle wohl immer den Schlufs ziehen können, daß Ansätze niedergegangen sind; denn die Heimath und der Tummelplatz dieser Verbindungen liegt in etwas höheren Hochofenzonen, in der oberen Rast und dem Kohlsack. (Lebhafter Beifall.)

Vorsitzender: Zur Discussion erhält zuerst das Wort Hr. Gouvy:

Hr. Ingenieur **Alexander Gouvy**-Paris: Dem interessanten Vortrag des Hrn. Osann möchte ich nur einige auf eigenen praktischen Erfahrungen aus früherer Zeit beruhende Mittheilungen beifügen. Bezüglich des Bleies im Hochofen glaube ich bestätigen zu müssen, daß in einem in Rußland gelegenen Hüttenwerke, welches, wie das in Oberschlesien geschah, bleihaltige Erze verhüttete, das Blei keine Nachtheile ergeben hat; die Hochofen waren sogar mit Sohlkanälen derart eingerichtet, daß dieses Metall sich dort von selbst ansammelte und ohne irgendwelche Störung während des Betriebes gewonnen werden konnte. Der Verkauf dieses silberhaltigen Bleies ergab eine nicht zu unterschätzende Einnahme.\*

Was das sogenannte Längen der Hochofen betrifft, so meine ich, daß die Hauptursache solcher Mißstände, wenn sie sich oft und beinahe regelmäßig wiederholen, in dem Aschengehalt und somit auch in der damit meistens verbundenen Zerreiblichkeit des Koks liegt. Ich hatte früher Gelegenheit, diese Frage in einem größeren Werke genau zu verfolgen; der Kokshochofen war von mittleren Abmessungen mit Parryschem Trichter und gewöhnlichem Centralgasfang, etwa 45 t Bessemereisen Nr. I für sauren Betrieb erzeugend, und gab zu fortwährenden Störungen Anlaß. Man sprach zuerst immer nur vom Einfluß des Wassers im Koks und beschuldigte die Kokereibetriebsführung des übermäßigen Verbrauches an Löschwasser, wodurch zugleich das Ausbringen der Koksöfen erhöht werden sollte u. s. w. Später jedoch wurde eine Kohlenwäsche errichtet; der Preis des Koks stieg dadurch einerseits, da ja die Verwendung an Kohle f. d. Tonne Koks selbstverständlich größer wurde, die Wäschereikosten selbst nicht unerheblich waren und die Verzinsung der neuen Anlage ebenfalls eine Rolle spielte; dagegen aber wurde der Hochofen mit 8 bis 10 % anstatt mit 14 bis 18 % Asche enthaltendem Koks beschickt und wurde von da ab, ohne daß im Erzsätze oder im Profil des Ofens etwas geändert worden wäre, der Gang regelmäßig; das Längen hörte beinahe gänzlich auf und anstatt 45 t Bessemereisen in 24 Stunden erzeugte der Ofen gegen 60 t. Daß hierdurch die Erzeugungskosten des Roheisens, welche ja im Hüttenbetriebe neben der Qualitätsfrage die erste Rolle spielen, trotz der höheren Kokspreise bedeutend herabgedrückt wurden, kann nicht wundernehmen; deshalb bin ich der Ansicht, daß ein größeres Gewicht auf den Aschengehalt des selbsterzeugten oder auch gekauften Koks gelegt werden sollte, als dies heute noch geschieht; jedenfalls sollte ein Werk, welches seinen Koks

\* Das Ausbringen an Blei betrug im oben angeführten Hüttenwerk etwa 1 kg f. d. Tonne erzeugten Roheisens. Dasselbe enthielt außerdem durchschnittlich 80 g Silber für 100 kg Blei; das Metall konnte zu 20  $\mathcal{M}$  für 100 kg Blei und 0,10  $\mathcal{M}$  f. d. Gramm Silber verkauft werden, so daß hieraus folgende Einnahme erzielt wurde: 1 kg Blei (zum Preise von 20  $\mathcal{M}$  für 100 kg) = 0,20  $\mathcal{M}$  und 0,8 g Silber (zu 0,10  $\mathcal{M}$  f. d. Gramm) = 0,08  $\mathcal{M}$ , also zusammen f. d. Tonne Roheisen 0,28  $\mathcal{M}$ . Erzeugt ein Hochofenwerk unter diesen Verhältnissen 100 000 t jährlich, so ergibt dies eine Einnahme von 28 000  $\mathcal{M}$ .

Gouvy.

selbst erzeugt, die Kosten einer Kohlenwäsche nicht scheuen und sind ja auch viele schon längst zu dieser Ueberzeugung gelangt. (Vergl. das Referat „Aschengehalt des Koks“ in vorliegender Nummer, Seite 294. Die Red.)

Hr. Osann-Engers: Hr. Gouvy hat betont, daß der hohe Aschengehalt des Koks vielleicht die Schuld hat, da wahrscheinlich eine Beziehung besteht zwischen dem hohen Aschengehalte und den Störungen im Hochofengange. Es liegt nahe, denn der Koks ist leicht zerstückbar, er enthält eine Menge Kokspulver. Ich glaube, die Thatsache, die Hr. Gouvy erwähnt hat, ist sehr bezeichnend in Bezug auf die Beschwerden der Hochofenleute, die gegen das Syndicat erhoben werden. Es ist sehr schwer, die nachtheiligen Einflüsse schlechten Koks zahlenmäßig auszudrücken. Wie eine Hängegefahr einzuschätzen ist, m. H., das werden sie wenigstens fühlen, denn berechnen läßt sich die Sache nicht. Wenn Hr. Gouvy sagt, daß es besser wäre, etwas mehr für guten Koks auszugeben, als schlechten zu verhüten, so werden Sie dem wohl alle „cum grano salis“ beistimmen.

Vorsitzender: Das Wort wird weiter nicht gewünscht — ich schliesse damit die Discussion und erlaube mir in Ihrem Namen auch Hrn. Osann den verbindlichsten Dank für die Mittheilungen über seine Studien auszusprechen. (Bravo!)

M. H.! Ich habe Ihnen noch das Resultat der Abstimmung mitzuthemen. Nach derselben ist die Wiederwahl sämtlicher ausscheidenden Mitglieder des Vorstandes erfolgt und hat also die Wiederwahl der HH. Asthöwer, Dr. Beumer, Brauns, Daelen, Elbers, Schultz, Springorum und Tull ergeben.

Es ist damit die Tagesordnung unserer heutigen Hauptversammlung erledigt. Ich danke Ihnen für die Theilnahme und Aufmerksamkeit, mit der Sie den Vorträgen gefolgt sind, und schliesse hiermit die Versammlung.

Der Hauptversammlung folgte das übliche gemeinsame Mittagsmahl im Kaisersaal der Tonhalle, an dem sich gegen 700 Mitglieder und Gäste betheiligten. Vom stellvertretenden Vorsitzenden, Herrn Commerzienrath Brauns wurde der Kaisertoast ausgebracht und im Anschluß daran das folgende Telegramm an Se. Majestät abgesendet:

„Ew. Majestät! Dem weitschauenden und warmherzigen Förderer jeglicher deutschen Arbeit senden über 700, zu ihrer Hauptversammlung in Düsseldorf vereinte Deutsche Eisenhüttenleute mit dem Gelübniß unwandelbarer Treue herzlichstes Glückauf.“

Commerzienrath Brauns,

Ingenieur Schröder,

Vorsitzender.

Geschäftsführer.“

Hr. Director Asthöwer-Essen feierte in kurzen kernigen Worten die Gäste und das anwesende Ehrenmitglied Hrn. Geh. Bergrath Professor Dr. Wedding-Berlin; des letzteren Trinkspruch galt dem Vorsitzenden der heutigen Versammlung und den Vortragenden. Stürmischen Wiederhall fand das vom Abgeordneten Dr. Beumer ausgebrachte Hoch auf die deutschen Eisenhüttenfrauen.

Hr. Ernst Scherenberg gedachte darauf des auf der Amerikafahrt befindlichen Prinzen Heinrich mit schwungvollem dichterischem Gruß. Derselbe fand jubelnden Anklang und gab Anlaß zur Absendung folgenden Begrüßungstelegramms an den Prinz-Admiral:

„Ew. Königl. Hoheit Fahrt nach den Ver. Staaten begleiten die Deutschen Eisenhüttenleute mit besten Segenswünschen und rufen schon heute aus ihrer Hauptversammlung Ew. Königl. Hoheit ein herzliches dreifaches Glückauf! zn, das Ew. Königl. Hoheit als erster deutscher Gruß auf außerdeutschem Boden entgegenklingen möge!“

Auf das vorerwähnte an Se. Majestät gerichtete Telegramm ging am 18. Februar an den stellvertr. Vorsitzenden, Hrn. Commerzienrath H. Brauns, folgende Antwort ein:

„Seine Majestät der Kaiser und König lassen den dort vereinten deutschen Eisenhüttenleuten für den Ausdruck treuer Ergebenheit vielmals danken.“

Auf allerhöchsten Befehl.

Der Geheime Cabinetsrath:  
gez. von Lucanus.

Excellenz Krupp antwortete auf das an ihn gerichtete Begrüßungstelegramm:

„Bitte der Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute meinen herzlichsten Dank für freundliches Gedenken und gütige Wünsche auszusprechen.“

## Ueber Inhomogenität der weichen basischen Martinblöcke.

Im Sliner Martinwerk wird fast ausschließlich nur anferst weiches, leicht schweißbares Flußeisen zur weiteren Verarbeitung im Walzwerk, das nur eine Feinstrecke besitzt, dargestellt. Es liegt die Nothwendigkeit vor, ansichtslos Blöcke kleinstmöglichen Formats zu gießen, und zwar solche von 3 Zoll (76,2 mm) bis höchstens 8 Zoll (203,2 mm) im Quadrat oberen Durchschnitts mit einer Conicität von insgesamt 1 Zoll (25,5 mm), bei einer Höhe von etwa 45 Zoll (1143 mm).<sup>\*</sup> Eine solche Arbeitsweise dürfte bei einer Chargengröße von 23 bis 28 t metallischen Einsatzes selten anderen Ortes anzutreffen sein, erfordert sie doch bei den vier vorhandenen Öfen in 24 Stunden einen Umsatz von gegen 1000 Blockformen und darüber, da jeder Guß durch je zwei Eingüßtrichter 3 bis 4 Gespanne mit je 33 Formen zu füllen hat. Wenn man den Umstand in Berücksichtigung zieht, daß fast nur Chargen von so niedrigem Kohlenstoffgehalt, als er überhaupt noch im Martinofen errichtbar ist, vorgeschrieben sind, so wird es jedem Fachmann klar sein, wie sehr es bei dem geringen Querschnitt der Blockformen vor dem Abstechen der Chargen auf die richtige Behandlung derselben mit Ferromangan ankommt, wenn man darauf ausgeht, Blöcke mit glatten Oberenden zu erhalten. Nicht Minuten, sondern Bruchtheile derselben spielen schon eine Rolle beim Auskochenlassen des Ferromangans. Nach einem Ferromanganzusatz ( $Mn = 80\%$ ) von 0,7 bis 0,8 % des metallischen Einsatzes wird selten mehr als 3 Minuten bis zum Abstechen gewartet. Trotz hierbei angewandter, äußerster Aufmerksamkeit ist ein Versehen möglich und man ist daher nicht selten genöthigt, dem fließenden Metall in der Abstichrinne einige Schanfen zerkleinerten Ferromangans zuzusetzen, um nicht „Stiefelröhren“ zu erhalten. Schlimmer fast ist ein kleines Zuviel an Mangan, also ein zu frühzeitiges Abstechen, da die dann resultierende dickflüssige Charge gern steigt. Hierbei läßt sich manchmal eine Erscheinung beobachten, die, soviel dem Verfasser bekannt, in der Literatur ihre Besprechung noch nicht gefunden hat.

Bei nicht sehr dickflüssigen Chargen mit niedrigem Kohlenstoffgehalt bildet sich in den Blockformen mittlerer Größe (also 5 und 6 Zoll im Quadrat) eine erstarrende, schalenförmige Kruste von 2 bis 4 cm Dicke, die, mit der concaven Seite nach oben gekehrt, auf dem flüssigen Metall

schwimmt und von ihm, während es von unten zuströmt, allmählich höher und höher gehoben wird, den größten Theil der Oberfläche desselben bedeckend, die Ränder aber freilassend. Nur bei recht dickflüssigen Chargen oder in den Blockformen kleinen Formats vereinigt sich diese „Schale“, die in der Form einem ins Wasser gefallenem Stearintropfen ähnlich sieht, nach Beendigung des Gießens mit dem unterdefs entstandenen festen Rande des Blockes, gewöhnlich aber schmilzt sie auf, wenn die Blockformen ganz gefüllt sind.

Um die Natur dieses Phänomens zu ergründen, sind folgende Analysen gemacht worden:

1. Eine Analyse einiger solcher Schalen, welche aus der flüssigen Umgebung herausgehoben wurden.

2. Eine Analyse eines kleinen Probeklockes der betreffenden Chargen, der, wie gewöhnlich zur Herstellung der Probe für die Schmelde und das Laboratorium, in eine kleine gußeiserne Blockform abgossen wurde. Diese Probe kann mit Recht als Durchschnittsprobe der ganzen Charge gelten, weil sie der Pfanne direct noch während des Gießens eines der mittleren Gespanne durch Unterhalten der Probe-Blockform unter den einen der beiden Ausgüsse entnommen wird, wobei natürlich der Stöpsel zur Verminderung der Kraft des vollen Strahles nur ganz wenig geöffnet wird. Es ist zu beachten, daß diese Probe sofort, nachdem sie abgossen worden, erstarrt, da sie etwa nur 3 kg wiegt.

3. Schließlich eine Durchschnittsanalyse aus dem Kopfe der Blöcke, denen die Schalen entnommen wurden, also von dem Material, welches die Schale bei ihrer Bildung unmittelbar umgeben hatte.

Die Resultate dieser Analysen sind:

### Charge Nr. 120:

Mn	S	C	P	Si
0,65	0,070	0,08	0,016	0,062 (Schale)
0,61	0,113	0,10	0,023	0,010 (Durchschnittsprobe)
0,65	0,173	0,15	0,031	0,026 (oberes Blockende)

### Charge Nr. 236 (1. Gespann):

0,68	0,067	0,09	0,022	0,021 (Schale)
0,68	0,096	0,09	0,022	0,023 (Durchschnittsprobe)
0,75	0,147	0,16	0,034	0,020 (oberes Blockende)

### Charge Nr. 236 (2. Gespann):

0,67	0,066	0,09	0,020	0,023 (Schale)
0,68	0,096	0,09	0,022	0,023 (Durchschnittsprobe)
0,71	0,166	0,15	0,034	0,019 (oberes Blockende)

### Charge Nr. 244:

0,72	0,056	0,08	0,029	0,062 (Schale)
0,63	0,100	0,08	0,044	0,024 (Probe, aus einer

### Charge Nr. 247:

0,69	0,055	0,09	0,043	0,046 (Schale)
0,68	0,094	0,10	0,045	0,021 (Durchschnittsprobe)

<sup>\*</sup> Während Drucklegung dieses Artikels ist der Bau eines neuen Walzwerks beendet worden, für welches Blöcke von 10 Zoll (und aufwärts) im Quadrat gegossen werden.

Unleugbar ein in vieler Beziehung interessantes Ergebniss! Man wäre geneigt, nach dem Aeußern der Schale urtheilend, a priori an ein ähnliches Phänomen zu denken, wie es das Roheisen in der Bildung der sogenannten Wauzen zeigt, besonders weil die Schale die Unreinigkeiten der Wurzelkanäle, als Lehm und Sand, auf ihrer concaven Oberseite trägt. Die Analysen aber beweisen, dafs dem nicht so ist, sondern dafs wir es im Gegentheil mit einer reineren Anscheidung aus einer unreineren Umgebung zu thun haben. Wir finden sogar, dafs die Schale aus reinerem Material besteht, als die Durchschnittsprobe.

Der Verfasser erlaubt sich nun folgende Betrachtungen an obige Resultate zu knüpfen:

Vor allem bieten uns die angeführten Resultate einen Beleg für die Inhomogenität des Materials in Flufseisenblöcken, wie cr uns auch sonst vielfach in der Literatur begegnet, die Zusammensetzung der Schale aber dürfte uns nur eine Möglichkeit lassen, diese Inhomogenität zu erklären. Dafs letztere ihre Ursache in einer unvollkommenen Mischung des Metalls in der Pfanne vor dem Giefsen haben könnte, wird schwerlich Jemand annehmen, der die gesetzmäßige Art, mit welcher sie in jedem Block allen Literaturangaben nach in Erscheinung tritt, in Betracht zieht. Sobald die Charge von der Pfanne aufgenommen und dem Einflufs des Luftsaauerstoffs durch eine halb erstarrte und daher nicht mehr reactionsfähige Schlackendecke entzogen worden, befindet sie sich als krystallisationsfähige Lösung im Gleichgewicht, d. h. es tritt keine Umlagerung oder Ausscheidung der einzelnen Lösungsbestandtheile ein, solange es nicht durch Sinken der Temperatur bis unter den Krystallisationspunkt der Lösung, oder durch Hinzufügung neuer Mengen von Lösungsmitteln gestört wird. Tritt der letztere Fall ein, so stellt sich fast momentan wieder ein Gleichgewichtszustand her. Der Verfasser will nur an das Verhalten des Aluminiums als Zusatzmaterial erinnern: Sehr heifse, dünnflüssige, weiche Chargen „ziehen“ der starken Gasentwicklung wegen nicht gut durch den Eingufstrichter, sondern sprudeln zurück. Ein bis zwei Stück Aluminim im Gewicht von etwa je einem Kilogramm, also eine homöopathisch geringe Menge im Vergleich zur Quantität der ganzen Charge, an einer Eisenstange befestigt und durch die Schlackenkruste ins Metall gestofsen, bewirken im Moment einen ruhigen Gufs.

Ebenso schnell fast diffundirt Ferromangan und Ferrosilicium durch das flüssige Metall, wenn sie nur erst geschmolzen sind; es ist daher ganz vergebene Liebesmüh, die Charge nach dem Ferromanganzusatz, zum Beispiel, zu durchrühren, wie es allenthalben mit grossem Eifer geübt wird, und hat nur einen Sinn, wenn die Ferromanganstücke oben auf der Schlacke liegen

bleiben, weil letztere zu consistent ist, was natürlich überhaupt zu vermeiden wäre. Die im Anfang der achtziger Jahre in Anwendung gebrachten Mischapparate und Lührwerke hatten nur insofern einen Werth, als sie eine theilweise Gasanscheidung bewirkten, und verloren ihren Werth, nachdem man gelernt hatte, durch entsprechende Metallzusätze die Gase unschädlich zu machen. Obgleich ein Anfhören jeglicher Reaction zwischen den einzelnen Bestandtheilen der Metalllösung im Ofen selbst niemals eintreten kann, so läfst sich doch auch schon hier ein angenäherter Ruhezustand erreichen, wenn man das Bad je nach der durch die Schlacke abgebbaren Sauerstoffmenge kürzere oder längere Zeit sich selbst und der Schlacke überlässt, da der Luftsaauerstoff nach dem Einschmelzen nur langsam einwirkt und übrigens seine Menge geregelt werden kann. Das Kochen des Bades kann schon beinahe ganz anfhören, wenn das Metall noch lange nicht den niedrigsten Kohlenstoffgehalt erreicht hat. Je langsamer die Oxydation des Metalls vor sich geht, um so besser ist das resultierende Endproduct, wenn gleichzeitig die Temperatur keine anormale Höhe erreicht. Daher sind Chargen, die aus irgendwelchen Gründen (meist sehr unerwünschter Natur) ganz ausnahmsweise lange im Ofen haben sitzen müssen, fast immer von hervorragender Güte; es gilt nur darauf zu achten, dafs die zum Abstechen gerade genügende Temperatur nicht überschritten und die Oxydation des Metalles durch rechtzeitigen Zusatz von Desoxydationsmitteln gehemmt wird. Daraus ersehen wir, dafs die Zeit eine grofse Rolle bei der Herstellung eines guten Materials spielen kann, während sie auf die Erscheinung der Inhomogenität gar nicht von Einflufs sein dürfte. Darin, dafs man ihrer beim Martin- und Tiegelschmelzverfahren mehr Herr als beim Bessemer- und Thomasprocefs ist, liegt der Grund, weshalb es bedeutend leichter gelingt, im Martinofen — vom Tiegelofen ganz zu schweigen — ein edleres Material herzustellen, als im Converter. Das spricht aber auch für die von v. Dorn ausgesprochene Ansicht, dafs es möglich sei, durch lange Chargendauer (bis zu 24 Stunden) und Vermeidung von fiberschüssigen Oxydationsmitteln im Martinofen Qualitäten zu erzeugen, welche jenen des Tiegelschmelzens nahe kommen. Damit ist ja noch lange nicht gesagt, dafs eine solche Arbeitsweise zu empfehlen wäre. Um Zeit zu gewinnen, arbeitet man auch im Martinofen mit einem Ueberflufs von Oxydationsmitteln, deren Wirkung auf die Charge für die Zeit des Abstechens durch Zusatz von Desoxydationsmitteln aufgehoben wird.\*

\* Ueber die Bedeutung der Zeit beim Tiegelschmelzen vergleiche man den in dieser Zeitschrift 1884 Seite 663 wiedergegebenen, von Seebohm vor dem Iron and Steel Institute in Chester gehaltenen Vortrag.

Wenn nun gleicherweise in allen Stahlblöcken, ob hart oder weich, ob aus dem Converter oder dem Martinofen, von gut oder schlecht durchgearbeiteten Chargen stammend, ein und dieselbe Regelmäßigkeit in der Inhomogenitätserscheinung zu beobachten ist, so kann der Grund dafür nicht in den Eigenschaften des Metalls, die es besitzt oder nicht verlor, bevor es in die Blockformen gelangte, gesucht werden. Auch die Annahme, daß die unregelmäßige Vertheilung der Grundstoffe im Blocke hervorgerufen werde durch eine noch in der Blockform fortdauernde chemische Reaction, welche in der Mitte oben am stärksten sich geltend mache und daher gerade dort die größten Unterschiede bewirke, ist kaum discentabel, da schon in der Pfanne das Anführen jeglicher Reaction constatirt werden kann, letzteres um so mehr also im erstarrenden Blocke anzunehmen ist. Folgende Analysen mögen zur Bekräftigung des Gesagten dienen. Sie stammen von drei Proben, die während des Gießens (wie oben beschrieben) in Zeitintervallen von etwa 5 Minuten genommen wurden, wobei die erste von ihnen schon erhalten wurde, während das Metall noch aus dem Ofen in die Pfanne floß, was im Suliner Martinwerk geschehen kann, da die Pfanne direct über den Eingufstrichern und unter der Abstichrinne steht:

Charge Nr.	Mn	S	C	P	Si
289 (1. Gießspann)	0,65	0,072	0,10	0,069	0,024
288 (2. „ )	0,64	0,073	0,09	0,061	0,025
288 (3. „ )	0,63	0,069	0,09	0,060	0,080

Die Unterschiede zwischen den drei Analysen sind so gering und ohne Gesetzmäßigkeit, daß sie wohl mit Fug und Recht auf die Ungenauigkeit der Methoden, wie sie in einem gewöhnlichen Betriebslaboratorium angewandt werden, zurückzuführen sind. Hierzu vergleiche man auch Poncelet's Ansicht\* und Allens und Thelms' Versuche auf der Fabrik von Henry Bessemer & Co.

Einen positiven Beweis dafür, daß die Inhomogenität der Flußeisenblöcke nicht auf chemische, sondern auf physikalische Vorgänge zurückzuführen ist, glaubt der Verfasser nun in dem Phänomen der oben beschriebenen Schalenbildung gefunden zu haben. Indem der Verfasser das flüssige Eisen oben als krystallisationsfähige Lösung bezeichnete, deutete er seine Ansicht schon an, die dahin geht, daß sich die in allen Blöcken, ob von oben oder communicirend gegossen, in Erscheinung tretende Inhomogenität in vollständig befriedigender Weise mit Hilfe der Theorie krystallisirender, verdünnter Lösungen erklären läßt.\*\* Dieser Theorie nach ist anzunehmen, daß sich zuerst Krystalle des reinen Lösungsmittels bilden, die schwerer schmelzbar und specifisch schwerer sind als das

andere Metall, das Muttermetall. Daher sinken sie sofort nach ihrem Entstehen nach unten, solange der Aggregatzustand des Blockes es erlaubt. Während nun das Metall an den Außenflächen der ganzen Blocklänge nach fast gleichzeitig und schnell erstarrt, geht in der Mitte des Blockes noch längere Zeit hindurch ein Austausch der reinen Krystalle mit der Mutterlauge von oben nach unten von statten. Daher ist auch die Zusammensetzung des Blockkerns unten und oben fast gleich, während gegen die Mitte zu das Metall unten reiner, oben aber bedeutend unreiner als am Rande gefunden wird. Wenn nun die Charge etwas dickflüssig und zum Erstarren leichter geneigt ist, so bleibt ein Theil der sich an der erkaltenden Oberfläche anscheidenden Krystalle an den aus den Wurzelkanälen stammenden Sand- und Lehmtheilchen haften und wird am Untersinken gehindert. Es entsteht unsere „Schale“, und ihre chemische Zusammensetzung spricht von der Richtigkeit unserer Annahme.

Es erübrigt noch, einige Worte über das Verhalten der einzelnen Elemente, wie es uns die Analysen zeigen, zu sagen. Während der Gehalt an Schwefel, Kohlenstoff, Phosphor sich der auseinander gesetzten Theorie anpaßt, scheint das Silicium in einigen Fällen eine Ausnahme zu machen. Es ist aber anzunehmen, daß der Mehrgehalt an Silicium, wo er sich zeigt, auf mechanisch beigemengten Sand zurückzuführen ist, weil ja die Schale auf ihrer Oberseite, wie schon oben bemerkt, den Sand aus den Wurzelkanälen trägt. Was das Mangan anlangt, so finden wir hier wie auch sonst in allen Literaturangaben, die sich mit der Frage der Inhomogenität befassen, eine sehr gleichmäßige Vertheilung desselben an den verschiedenen Stellen des Blockes. Meistens läßt sich zwar im unreineren Theil des Blockes eine kleine Zunahme des Mangans constatiren, aber auch oft das Gegentheil. Fast immer sind die Unterschiede sehr gering. In den Lehrbüchern\* finden wir gewöhnlich die Angabe, daß ein verhältnißmäßig hoher Mangangehalt einem eventuell wegen hohen Schwefelgehalts zu erwartenden Rothbruch des Eisens entgegenwirke, weil sich Mangansulfür gebildet habe, welches weniger schädlich sei, als Eisensulfür. Diese Ansicht dürfte doch nicht so ohne weiteres als Axiom hingestellt werden; es ist nicht recht einzusehen, warum Mangansulfür weniger schädlich sein sollte, als Eisensulfür, oder umgekehrt. Die entschwefelnde Wirkung des Mangans auf schwefelhaltiges Eisen unterliegt ja keinem Zweifel, ob aber ein kleines Plus an Mangan, das im Metall zurückgeblieben, ohne in die Schlacke als Mangansulfür überzugehen, sich

\* „Stahl und Eisen“ 1894 Seite 798.

\*\* Vergl. auch Jüptner von Jonstorff, Compendium der Eisenhüttenkunde, Seite 107.

\* Vergl. z. B. Ledebur, Handbuch der Eisenhüttenkunde, S. 321.

unbedingt als Mangansulfür im Blocke vorfinden mufs, ist doch noch eine Frage. Ja, es mag vielleicht gerade nicht der Fall sein, da sonst der Mangangehalt im unreineren Theile des Blockes proportional der Zunahme des Schwefelgehalts sein müfste, was auch nicht einmal annähernd der Fall ist. Warum sollte das Mangan nicht vielmehr einfach metallisch mit dem Eisen legirt dem Rothbruch entgegenwirken können, indem es an und für sich die guten Eigenschaften der Legirung hebt? Jedenfalls bewirkt ein kleiner Ueberschufs an Mangan ein Dickwerden der Charge. Sollte diese Aenderung der Legirung in physikalischer Hinsicht auch auf eine erhöhte Bildung von Mangansulfür zurückgeführt werden? Doch wohl nicht, denn auch ganz schwefelarme Chargen können durch ein kleines Zuviel an Mangan dickflüssig werden.

Wenn wir nun in der Krystallisation die Ursache der ungleichmässigen Vertheilung der Elemente in den Flusseisenblöcken, die jedoch bestimmten Gesetzen folgt, sehen wollen, so kommen wir auf diesem Wege auch zu einer Präcisirung des Begriffs der Saigerung. Gesaigertes Metall wäre demnach ein Quantum der Legirung, das durch zufällige äufsere Umstände,

wie Vorhandensein von Hohlräumen und Druck der mehr oder weniger schnell erstarrenden Masse, aus seiner ihm durch die Krystallisation angewiesenen Position verdrängt worden ist, während es noch den erforderlichen Aggregatzustand besafs. Bei einer Probenahme ist es allem Gesagten nach unumgänglich nothwendig, durch schnelles Erkaltenlassen der Probe den Folgen der langsamen Krystallisation vorzubeugen. Nur solche Proben haben einen Werth für den Vergleich, während Proben aus dem Walzwerk, ohne Wahl von irgend einem Walzstück der betreffenden Charge und einer beliebigen Stelle desselben genommen, oder gar Proben, aus den Wurzelkanälen hergestellt, die obendrein oft mit der Schlacke der geschmolzenen Gespannziegel bis ins Innere verunreinigt sind, gar keinen Zweck haben.

Zum Schluss erlaubt sich der Verfasser in Bezug auf die einschlägige Literatur auf die Angaben hinzuweisen, die Ledebur in seinem Handbuch der Eisenhüttenkunde Seite 999 mit fast erschöpfender Vollständigkeit giebt.

Adolf Riemer,

Hilfschef am Martinwerk zu Salla,  
Eisenhüttenwerk S. P. Pastuchoff, Sibirienland.

## Zur gegenwärtigen Lage der russischen Montanindustrie.

Von Hütteningenieur Dr. Neumark in Gleiwitz.

Die „Berichte über Handel und Industrie“, zusammengestellt im Reichsamt des Innern, bringen in Band II Heft 15 einen Bericht des Kaiserlichen Consuls in Rostow über „die russische Montanindustrie im Dongebiet“ und im Band III Heft 3 einen Bericht des Handelsachverständigen bei dem Kaiserlichen Generalconsulat in St. Petersburg über „das Eisenerzrevier am Krivoi Rog, seine Bedeutung für die südrussische Eisenindustrie und für den Export nach Deutschland“. Nachstehende Mittheilungen sind unter Zugrundelegung und Erweiterung beider Arbeiten zusammengestellt.

Die in den Berichten gegebenen Daten über die Roheisen- und Kohlenproduction Rußlands sind bereits in „Stahl und Eisen“ veröffentlicht worden. Ich wiederhole deshalb nur die Production des Jahres 1899 und füge die weiteren Daten, soweit dieselben bekannt sind,\*\* hinzu.

\* „Stahl und Eisen“ 1901, S. 63.

\*\* Es ist überaus schwer, zuverlässige Daten über die russische Montan-Statistik zu erhalten, da der Staat eine genaue Statistik nicht herausgibt. Die hier angegebenen Zahlen sind größtentheils den Berichten des ständigen Bureaus der Eisenindustriellen Rußlands entnommen.

Rußlands Roheisenerzeugung  
in 1000 Tonnen:

Jahr	Ural	Mittel	Süd	Polen	Nord	Sibi- rien	Fin- land	Zu- sammen
1899	734,5	243,3	1354,0	308,7	92,07	10,00	21,32	2703,89
1900	823,1	233,2	1507,2	300,0		ca. 965		2900,0
1901 (1.8.9.)	419,2	104,7	714,5	150,5		„ 15,5		1404,4

Während die Zunahme der Production im Jahre 1899 gegen das Jahr 1898 noch etwa 500 000 t betrug, ist sie für das Jahr 1900 gegen 1899 auf etwa 200 000 t zurückgegangen und wird im Jahre 1901 bereits einem empfindlichen Rückgang gewichen sein.

Bezüglich der Deckung des Eisenbedarfes durch die einheimische Production herrscht die gewifs zutreffende Ansicht, dafs der gesammte Bedarf mit der Zeit durch das Inland gedeckt werden wird. Der Bedarf an Roheisen wird heute schon mit mehr als 98 % in Rußland selbst erblasen, während noch im Jahre 1886 nur 66 % einheimischen Ursprungs waren. — „Es kann indessen keinem Zweifel unterliegen,“ so berichtet das kaiserliche Consulat, „dafs Ruß-

land in absehbarer Zeit immer noch der Einfuhr aus dem Auslande bedürfen wird.“ Allerdings wird es sich hierbei im wesentlichen nur um Verfeinerungsproducte und besonders um Maschinen handeln können. Die natürliche Entwicklung jeder Industrie fordert eine stetig fortschreitende Verfeinerung der Producte und diese Entwicklung wird unzweifelhaft gefördert durch Krisen und Absatzschwierigkeiten, wie sie die russische Eisenindustrie zur Zeit erleidet. Zwar werden gewifs noch Jahrzehnte vergehen, ehe Rufaland eine concurrenzfähige, auf einem gesuchten Arbeiterstamm und auf einer soliden Feinmechanik basirende Maschinenindustrie besitzt, aber man wird doch mit einer stetig fortschreitenden Verdrängung des Imports an Eisenwaaren zu rechnen haben. Die bisherige Statistik scheidet dieser Auffassung zu widersprechen, da die absolute Höhe der Einfuhr noch eine Steigerung zeigt, aber im Verhältniß zum Gesamtverbrauch besteht bereits seit Jahren ein nicht zu unterschätzender Rückgang. (Siehe Tabelle I.)

Für das Jahr 1901 dürfte der Verbrauch auf unter 24,0 kg a. d. Kopf der Bevölkerung zurückgegangen und die Einfuhr von Roheisen auf unter  $\frac{1}{2}$  % des Verbrauchs gefallen sein.

Das procentuale Maximum der Einfuhr wurde mit 37,2 % des Verbrauchs im Jahre 1894 erreicht. Seit dieser Zeit zeigt sich eine fortwährende Abnahme. Nachstehende für die ersten sechs Monate der Jahre 1899, 1900 und 1901 zusammengestellte Tabelle giebt ein Bild von ihrem weiteren, sehr bedeutenden Rückgang.

Es sind darin nur die weitere Kreise interessirenden Artikel namentlich aufgenommen worden. (Siehe Tabelle II.)

Gesamteinfuhr in Form von Roheisen und Fabricaten umgerechnet in 1000 Tonnen Roheisen:

1899	1900	1901 I. Sem.
1006,1	394,3	220,8

Die Einfuhr ist also in den beiden letzten Jahren auf weniger als die Hälfte und um mehr als eine halbe Million Tonnen, d. i. mehr als 35 Millionen Pud zurückgegangen.

Wenngleich erwartet werden kann, daß bei einem Wiederaufblühen der Industrie auch die Einfuhr wieder zunimmt, so muß doch damit gerechnet werden, daß die Noth der russischen Werke dieselben zwingen wird, dem Bezuge der auswärtigen Fabricate die größte Aufmerksamkeit zu widmen und die Gründe für diese Bezüge, wie gleichmäßige Qualität, schwierige Fabrication und zuverlässige Bedienung allmählich wettzumachen.

Die Preisgestaltung der Inlandsproducte bietet ein geradezu klagliches Bild. Der Roheisenpreis, welcher vor etwa 2 Jahren noch 70 bis 80 Kopeken

f. d. Pud, d. i. etwa 92 bis 106  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne betrug, ist in Südrussland bis auf unter 50 Kopeken, in dringenden Fällen bis auf 45 Kopeken f. d. Pud, d. h. unter 60  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne, und in Polen auf unter 60 Kopeken f. d. Pud, d. h. auf unter 79  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne und damit unter die Herstellungskosten gefallen. Dabei ist der Absatz ganz außerordentlich erschwert. Der größte Theil der Werke hat den Betrieb eingeschränkt, einige Werke stehen ganz und Aufträge müssen zu unmöglichen Preisen übernommen werden.

Im Anfang vorigen Jahres fanden in Petersburg im Finanzministerium unter dem Vorsitz des Geheimraths Kowalewski Beratungen der Eisenindustriellen wegen Abhilfe der Folgen der Krisis statt.\* Nach den dort vorgelegten Daten waren in Südrussland Anfang des Jahres 1901 29 Hochöfen in Feuer, 13 außer Betrieb, 7 im Bau und 5 in Reparatur. Am 1. Januar 1902 waren 32 Hochöfen in Feuer, 13 waren ausgeblasen, 4 im Bau und 6 in Reparatur. Auch in Polen ist eine Reihe von Hochöfen in Skarzysko, Stomporkow, Huta Bankowa, Ostrowice, sowie eine Anzahl von kleinen, mit Holzkohlen betriebenen Oefen außer Betrieb gesetzt worden. Wie weit die Production im Verhältniß zu der höchsten bzw. geringsten Productionsfähigkeit eingeschränkt wurde, möge folgende Zusammenstellung zeigen:

	In 1000 Tonnen:		Production 1900	Einschränkung
	minimal	maximal		
Süd . . .	1400	2630	1507	43 %
Mittel . .	155	377	233	38 %
Nord . . .	25	52	36	90 %
Polen . .	200	346	300	13 %
Ural . . .	800	920	823	11 %

Diese Tabelle spricht für sich.

Am wenigsten ungünstig liegen die Verhältnisse im Ural, aus diesem Revier lauteten die Berichte nicht gar so trostlos, was wohl auf die weniger stürmische Entwicklung der letzten Jahre und auf die größere Solidität der Markt- und Absatzverhältnisse zurückzuführen ist, da dieses Revier weniger von den Bestellungen der Regierung und der Eisenbahnen abhängt.

Bei den Beratungen behufs Hebung der metallurgischen Industrie wurden die verschiedenen Vorschläge gemacht. Als Gründe des allgemeinen Niederganges wurden allseitig anerkannt:

Zunächst, daß die wild ansteigende Conjunction durch ungewöhnliche Bestellungen der

\* In jüngster Zeit haben noch Sonderverhandlungen stattgefunden, welche bezweckten, die von den im Süden gelegenen Eisenwerken geplante, bereits in den belgischen Parlamenten erörterte Syndicatsbildung unter Mitwirkung der Regierung zu fördern.

Die Red.

Tabelle I. Rußlands Erzeugung, Einfuhr und Verbrauch von Roheisen in 1000 t.

	1893	1894	1895	1896	1897	1898	1899	1900	
Einheimisches . . . . .	Roheisen	1161,7	1313,8	1455,5	1613,3	1868,5	2223,5	2674,7	2900,0
Ausländisches . . . . .		160,6	154,7	132,9	75,3	102,1	99,9	136,8	51,8
Summa		1322,3	1468,5	1588,4	1688,6	1970,6	2323,4	2811,5	2951,8
Gesamtverbrauch incl. Eisen- und Stahlfabricate auf Roheisen umge- rechnet . . . . .		1679,5	2092,7	2234,1	2451,5	2725,0	3164,3	3680,3	3294,3
Roheisen in Form von Fabricaten eingeführt . . . . .		357,2	624,2	645,7	762,9	754,4	840,9	868,8	342,5
Gesamt-Roheisen: (Einfuhr) . . .		517,8	778,9	778,6	838,2	856,5	940,8	1006,1	394,3
In Procenten vom Gesamtverbrauch:									
Einfuhr von Roheisen . . . . .		9,9	7,4	5,9	3,1	3,8	3,2	3,7	1,5
dto. als Fabricat . . . . .		20,9	29,8	28,9	31,1	27,6	26,5	23,6	10,4
% Summa Einfuhr		30,8	37,2	34,8	34,2	31,4	29,7	27,3	11,9
Verbrauch pro Kopf der Bevölkerung kg:		13,1	16,1	18,5	18,9	20,5	25,1	28,9	25,0

Tabelle II. Rußlands Einfuhr für 6 Monate in 1000 t.

	I. Semester			II. Semester		
	1899	1900	1901	1899	1900	1901
Roheisen aller Art . . . . .	—	—	—	49,7	22,3	7,2
Roheisenerzeugnisse . . . . .	—	—	—	6,5	4,3	3,6
Sa. Roheisen und Roheisenerzeugnisse	—	—	—	56,2	26,6	10,8
Stab- und Sorteneisen . . . . .	73,1	22,1	16,3	—	—	—
Eiserne Schienen . . . . .	2,1	1,2	0,6	—	—	—
Eisenbleche bis Nr. 25 . . . . .	57,8	14,6	13,0	—	—	—
„ aufwärts von Nr. 25 . . . . .	16,0	9,7	13,1	—	—	—
Sa. Eisen . . . . .	149,0	47,6	43,0	149,0	47,6	43,0
Stab- und Sortenstahl . . . . .	13,9	7,2	5,4	—	—	—
Stahlschienen . . . . .	3,4	2,7	0,5	—	—	—
Stahlbleche bis Nr. 25 . . . . .	3,0	1,5	0,95	—	—	—
„ aufwärts von Nr. 25 . . . . .	0,3	0,2	0,25	—	—	—
Sa. Stahl . . . . .	20,6	11,6	7,10	20,6	11,6	7,1
Eisen- und Stahlerzeugnisse, Kesselarbeiten, Stahlguß, Rohre, Schmiedestücke u. s. w. . . . .	—	—	—	13,9	9,7	9,3
Draht- und Drahterzeugnisse . . . . .	—	—	—	5,8	3,6	2,9
Sensen, Sichel, Scheeren und diverse Hand- werkzeuge . . . . .	—	—	—	8,0	7,4	7,6
Dampfmaschinen . . . . .	3,90	2,15	1,40	—	—	—
Textilmaschinen . . . . .	16,70	10,13	4,21	—	—	—
Metall- und Holzbearbeitungsmaschinen . . . . .	7,08	3,34	1,57	—	—	—
Locomotiven . . . . .	2,50	1,46	0,18	—	—	—
Landwirtschaftliche Locomobilen . . . . .	3,30	4,05	4,18	—	—	—
Mäh- und Dreschmaschinen . . . . .	3,30	6,80	3,44	—	—	—
Landwirtschaftliche Maschinen aller Art . . . . .	10,92	14,87	15,87	—	—	—
Maschinentheile . . . . .	18,10	15,50	8,74	—	—	—
Diverse . . . . .	37,80	33,30	24,51	—	—	—
Sa. Maschinen und Apparate	103,7	91,6	70,1	103,7	91,6	70,1
Sa. Einfuhr Eisen- und Stahlfabricate	—	—	—	301,0	171,5	140,0
Ungerechnet auf Roheisen im Verhältniß 150:100	—	—	—	451,5	257,25	210,0
Hierzu oben aufgeführtes Roheisen	—	—	—	56,2	26,60	10,8
Sa. Roheiseneinfuhr . . . . .	—	—	—	507,7	283,85	220,8



Krone und der größeren Gesellschaften, d. h. im wesentlichen für Eisenbahn- und Dampfschiffbauten geschaffen wurde und, da das unvorhergesehene Ausbleiben dieser Aufträge die zahlreich entstandenen metallurgischen Werke in ihrer Entwicklung plötzlich lahm legte. So blieb n. a. der erwartete Auftrag für die sibi-

rische Bahn aus, da für den schnelligsten in der Mandschurei herzustellenden Bahnbau die Regierung Schienen aus Nordamerika bezog. Folgende Zusammenstellung zeigt, wie groß das Mifsverhältnifs zwischen Bestellungen und Produktionsfähigkeit gerade für Eisenbahnbedarf gestiegen ist:

In 1000 Tonnen.

	Normalbestellung	Bestellung für 1901	Produktionsfähigkeit
	Roheisen	Roheisen	Roheisen
Eisenbahnschienen . . . .	197,0 entspr. 296,0	164,0 entspr. 246,0	476,0 entspr. 714,0
Verbindungsstücke . . . .	51,0 " 76,5	32,8 " 49,2	65,5 " 98,5
Locomotiven . . . . .	1025 Stück " 85,2	881 Stück " 72,1	1100 Stück " 90,0
Waggons . . . . .	18000 " " 147,5	11000 " " 90,1	31000 " " 254,0
Personenwagen . . . . .	1000 " " 16,4	500 " " 8,2	1200 " " 20,0
Summa . . . . .	621,6	465,6	1176,5

Noch im Jahre 1900 hatten die Hütten von den Eisenbahnen Bestellungen in der Höhe eines Verbrauches von rund einer Million Tonnen Roheisen!

Andererseits liegt aber eine der Hauptursachen der Krisis unzweifelhaft in der übermäfsigen Speculation und in den Gründungsverhältnissen einer Reihe von Unternehmungen. Viele Actiengesellschaften wurden unverhältnismäfsig theuer gegründet und die anfangs erzielten Betriebsgewinne gingen in Form von Dividenden ins Ausland, so dafs diese Kapitalien der Industrie entzogen wurden. Natürcgemäfs zogen die Schwierigkeiten, welche der Niedergang der Conjunction der unsoliden Gründungen in erster Linie bereitete, die solideren Unternehmungen in Mitleidenschaft, so dafs bald viele jüngere Unternehmungen vor dem Ruin standen und ältere Werke ihre Reserven theilweise verloren oder keine Dividenden zahlten.

Zu den von den Industriellen empfohlenen Mitteln zur Anbahnung normaler Verhältnisse gehörte zunächst die Errichtung einer Börse zur Regelung der Beziehungen zwischen Nachfrage und Angebot. Hierzu äufserte sich das Finanzministerium höchst anerkennend und versprach seine Hülfe. Zu der weiteren Forderung der Beschaffung billigen Credits bemerkte der Vertreter der Staatsbank, dafs letztere natürcgemäfs nur kurze Credits gewähren könne und dafs sie bereits 60 Millionen Rubel in verschiedener Form in metallurgischen Unternehmungen stecken habe. Die Wünsche bezüglich Verbilligung der Eisenbahntarife für Kohle und Erz wurden von der Regierung als unmöglich abgelehnt, da die Tarife für diese Producte bereits bis zum äufsersten herabgesetzt seien. Ebenso wurden die Vorschläge bezüglich einer zeitweiligen Einstellung der Zollerhebung auf ausländischen Koks und Kohle für die Westgrenze als undurchführbar zurückgewiesen, da

das Finanzministerium jeder Abänderung des bestehenden Zolltarifs principiell zuwider sei. Dagegen solle der Vorschlag einer Aufhebung der Bergsteuer von 1½ Kopeken f. d. Pud für das ins Ausland zu exportirende Roheisen von der Regierung einer wohlwollenden Prüfung unterzogen werden. Die Einstellung dieser Steuer ist denn auch seit Mitte 1901 für die gesammte Erzeugung an Roheisen thatsächlich durchgeführt worden. Ebenso wurde den Besitzern der Eisenerzgruben im Krivoi Rog Kreise die Erlaubnifs, einen Theil ihrer Erze durch die Zollämter des Königreichs Polen ohne Zoll, welcher 1 Kopeke f. d. Pud beträgt, ausführen zu können, in Aussicht gestellt.

Mit diesen Ergebnissen wurden die Berathungen in Petersburg geschlossen und, wie ich glaube, nicht ohne das allgemeine, wenn auch unausgesprochene Gefühl hinterlassen zu haben, dafs eine nachhaltige Besserung der Krisis nicht von den Bestellungen der Regierung, sondern nur von der Hebung und Festigung des allgemeinen Consums zu erwarten bleibt, und dafs letzterer durch die Verbilligung der Produktionskosten, durch das Einhalten mäfsiger Marktpreise des Eisens, sowie durch die Durchbildung eines wohlorganisirten Kleinhandels gefördert werden müsse.

Rufslands Kohlenförderung zeigte im Jahre 1900 noch eine ziemlich ansteigende Entwicklung. Es wurden gefördert in 1000 Tonnen:

	1899	1900		1900
		I. Sem.	II. Sem.	Summa
Süd. . . . .	8427,60	5439,4	5896,2	11335,6
Ural . . . . .	360,36	202,97	165,45	368,42
Polen . . . . .	3971,91	1996,60	2112,40	4109,00
Mittel . . . . .	155,68	149,40	124,45	273,85
Uebrigc . . . . .	188,45	34,18	29,64	63,82
Summa . . . . .	13104,00	7822,55	8338,14	16160,69

Der Antheil des Donezgebietes an der Gesamtkohlenförderung ist von 64,31 % auf 70,18 % gestiegen, dagegen derjenige Polens von 30,31 % auf 25,45 % zurückgegangen.

Die Koksfabrication erreichte im Jahre 1901 bereits die außerordentliche Höhe von 2 1/4 Millionen Tonnen, hierzu wurden 3,17 Millionen Tonnen Kohle verbraucht. Auch die Einfuhr von Koks zeigt steigende Tendenz. Während sich dieselbe 1895 noch auf rund 300 000 t belief, erreichte sie im Jahre 1900 eine Höhe von 560 000 t. Hiervon wurden etwa 230 000 t aus Deutschland und etwa 220 000 t aus Oesterreich eingeführt.

In der Erzversorgung Rußlands sind in den letzten Jahren größere Verschiebungen nicht eingetreten. Man wendet sich im Süden Rußlands immer mehr der Erforschung und der Gewinnung der localen Erze, meistens Thoneisensteine, zu. Diese Entwicklung wurde zwar in letzter Zeit wieder gehemmt durch das außerordentliche Fallen der Preise im Krivoi Rog Erzrevier. Auch hier hat die stürmische und speculative Entwicklung eine empfindliche Krisis gezeigt. Der weitaus größte Theil des Erzvorkommens wird nicht von den Besitzern, sondern von Pächtern abgebaut. 15 757 Dofjätinen (zu 109,25 ar) von den gemetheten 18 646 Dofjätinen Erzfeld sind gepachtet und von den 36 Unternehmungen des Bezirks arbeiten nur 6 auf eigenem Besitz. Natürgemäß entwickelte sich bei dem Aufschwung der Eisenpreise ein wildes Hinauftreiben der Pachtsummen. Die Pacht, welche normal etwa 1 Kopeke pro Pud geförderter Erze betrug, stieg bis zu 3 Kopeken, in einzelnen Fällen bis 5 Kopeken f. d. Pud. Die Mehrzahl der kleinen Pächter, welche zu diesen abnorm hohen Raten abgeschlossen hatten, kamen nicht zu einer großen Förderung, und nur die großen Unternehmungen, deren Gesamtförderkosten unter 4 Kopeken pro Pud blieben, konnten sich erhalten.

Die Förderung der Krivoi Rog Erze betrug in den Jahren 1895 bis 1899:

	1895	1896	1897	1898	1899	1. Sem. 1900
In 1000 t . .	920,0	1156,0	1755,0	1975,0	2615,0	1400,0
Verhältnis z. Gesamtförderung der Eisenerzgruben Südrußlands . . %	96,5	92,8	91,3	93,0	86,2	87,0

Der Absatz der Krivoi Rog Erze erfolgt mit etwa 90 % an die südrussische Eisenindustrie, der verbleibende Rest geht zum größten Theil nach Polen und einen geringen Antheil verarbeiten die in der Nähe von Moskau gelegenen Eisenwerke. Mit dem Rückgange des

Absatzes der Eisenindustrie begann auch eine starke Einschränkung der Förderungen der Gruben des Krivoi Rog. In manchen Gruben wurde der Betrieb auch unter dem zwingenden Druck der Geldnoth aufrecht erhalten und die Erze dann ohne Rücksicht auf die Selbstkosten verkauft. Die Preise gingen immer weiter zurück und die Grubenbesitzer sahen sich gezwungen, nach anderen als einheimischen Absatzquellen Umschau zu halten. Der Minister genehmigte schließlich die zollfreie Ausfuhr nach Schlesien, vorbehaltlich einer jedesmal besonders einzuholenden Erlaubnis.

Letztere erlangte nun zunächst einer der größten Grubenbesitzer, L. M. Kolatschefsky, für einen zollfreien Export von 3, nach anderer Version 6, Millionen Pud. Eine Reihe ober-schlesischer Hütten hat Versuche mit Probebezügen angestellt und sind diese Versuche hinsichtlich der Qualität meist zufriedenstellend ausgefallen. Gleichwohl sind größere Lieferungsverträge noch nicht zum Abschluß gelangt, was wohl in erster Linie auf die außergewöhnlich schlechte Conjunction und die hierauf basierende abwartende Haltung der ober-schlesischen Eisenhütten, sowie auf die vielfach laufenden, mehrjährigen Magnetisiereschlüsse zurückzuführen ist. Außerdem können die Krivoi Rog-Erze wegen ihrer Phosphorarmuth und wegen ihres hohen Preises für die phosphorhaltigen Grängesberger Magnete in den meisten Fällen keinen Ersatz und keine Concurrenz bieten, sondern nur für die verhältnißmäßig theureren spanischen Erze, welche etwa 22 % Basis 50 % Fe loco Oberschlesien kosten, sowie für die phosphorarmen Magnete, z. B. Gellivara, Klasse A und B, bei denen für die Phosphorarmuth Ueberpreise gezahlt werden müssen und welche sich für Klasse B auf 24,50  $\mathcal{M}$ , Basis 60 % Fe loco Oberschlesien stellen. Selbst bei billigster Preisstellung dürfte es unmöglich sein, 60 bis 65 procentige Krivoi Rog-Erze unter 24  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne franco Oberschlesien zu liefern, die Fracht Krivoi Rog—Sosnowice beträgt etwa 15 1/2  $\mathcal{M}$  und ein bedeutender Absatz wird sich kaum entwickeln können, da die Gesamteinfuhr an spanischen Erzen im höchsten Falle auf 50 000 t d. i. etwa drei Millionen Pud bemessen werden kann und dieselben an phosphorarmen Gellivara-Erzen z. Zt. nicht mehr als 2000 t, d. i. etwa 120 000 Pud beträgt. Außerdem können für die Fabrication von Coquillenroheisen die leicht reducibaren spanischen Erze wegen der Nothwendigkeit einer hohen Kohlung des Eisens nicht vollständig entbehrt werden.

Daneben bleibt noch die Verwendung der Krivoi Rog-Erze für die Zwecke des Martinbetriebes. Hierfür bilden diese reichen Erze wegen ihrer Phosphorarmuth (0,015 %), ihrer

Kupferfreiheit und ihres außerordentlich geringen Rückstandgehaltes (3 bis 5%) ein geradezu glänzend geeignetes Erz und ich bin der Ansicht, daß gerade diese Verwendungsmöglichkeit in Oberschlesien durch eingehende Versuche baldigst erforscht werden sollte. Der Erzverbrauch der Martinöfen Oberschlesiens beträgt z. Zt. etwa 6400 t, er ließe sich mit den vorzüglichen Krivoi Rog-Erzen wohl auf 10 000 t und höher steigern.

Immerhin bleibt die normale Aufnahme-fähigkeit Oberschlesiens, wenn dieselbe nicht unter dem Druck eines zeitweisen Erzmangels infolge irgend einer Conjunctur steht, für die Krivoi Rog-Erze ziemlich beschränkt. Angenommen, die Hälfte der bisher eingeführten spanischen Erze und die gesamte Einfuhr der phosphorarmen Magnete würden durch Krivoi Rog ersetzt, so könnten die Hochöfen maximal 30 000 t, die Martinöfen 10 000 t, d. h. in Summa 40 000 t verarbeiten.

Optimisten sind allerdings der Ansicht, daß die Krivoi Rog-Erze auch einen wesentlichen Theil der steirischen Spatheisensteine verdrängen würden. Meines Erachtens jedoch mit Unrecht. Vom technischen Gesichtspunkte läßt sich allerdings zugeben, daß die steirischen Erze theilweise durch die phosphorarmen und kupferfreien Krivoi Rog-Erze ersetzt werden könnten, aber wirtschaftlich bleibt dieser Ersatz eine unnatürliche Treibhauspflanze, welche nur gedeihen kann, wenn die Krivoi Rog-Erze zu den denkbar ungünstigsten, und die steirischen Spathe zu hohen Preisen auf den Markt gebracht werden. Wenn wir selbst mit der Möglichkeit einer derartigen Constellation rechnen, so würden die oben berechneten 40 000 Tonnen sich höchstens um 60 000 Tonnen, d. i.  $\frac{2}{3}$  der jetzigen Einfuhr von steirischen Spathe, erhöhen können, und so wäre nach dieser optimistischen Berechnung im allerungünstigsten Falle eine Einfuhr von 100 000 Tonnen d. i. 6 Millionen Pud Krivoi Rog-Erze nach Oberschlesien denkbar, was bei einer Förderung von 170 Millionen Pud als eine ins Gewicht fallende Entlastung der Krivoi Rog-Gruben wohl nicht angesehen werden kann!

Zum Schluß noch eine aus den Nachweisen des Kaiserlich deutschen statistischen Amtes zusammengestellte Statistik über Deutschlands Ausfuhr nach Rußland an Eisen und Eisenwaaren, Kohlen und Koks. Auch hier erblickt man bei fast allen Zweigen das trübe Bild eines mehr oder minder empfindlichen Rückganges.

Deutschlands Ausfuhr nach Rußland  
in Tonnen:

	1899	1900	1901
<b>Eisen und Eisenwaaren:</b>			
Roh Eisen . . . . .	10835	5800	3425
Eck- und Winkeleisen . . . . .	44042	13600	6500
Eisenbahnmaschinen u. Schwellen . . . . .	640	—	—
Eisenbahnschienen . . . . .	10675	5000	2700
Schmiedbares Eisen in Stäben; Radkranz- u. Pflugschaaren-eisen . . . . .	75250	36780	34270
Platten u. Bleche aus schmiedbarem Eisen, roh . . . . .	31350	17270	17020
Desgl. polirt, gefirnist, verkupfert u. s. w. . . . .	—	410	—
Eisendraht, roh . . . . .	1720	1200	2420
„ verkupfert, verzinkt u. s. w. . . . .	750	870	—
<b>Ganz grobe Eisenwaaren:</b>			
Eisengußwaaren, roh . . . . .	4100	3000	2530
Ambosse, Brecheisen, Hacken-nägel u. s. w. . . . .	775	730	725
Ankerketten . . . . .	62	—	—
Drahtseile . . . . .	560	330	270
Brücken u. Brückenbestandtheile Eisenbahnschienen, Eisenbahn-radeisen, Eisenbahnräder, Puffer . . . . .	590	725	1360
Röhren, gewalzte u. gezogene, aus schmiedb. Eisen, rohe . . . . .	1480	2030	2080
<b>Grobe Eisenwaaren:</b>			
Nicht abgeschliffen, gefirnist, verzinkt . . . . .	—	14850	13410
Drahtstifte . . . . .	—	1050	1065
Waaren, emailirte . . . . .	30060	1375	1560
Waaren, abgeschliffen, gefirnist u. s. w. . . . .	—	5910	7500
Werkzeuge, eiserne . . . . .	—	815	890
<b>Feine Eisenwaaren:</b>			
Aus Guß . . . . .	2840	1170	1230
Aus schmiedbarem Eisen . . . . .	—	1400	1715
Nähmaschinen ohne Gestell . . . . .	1300	1400	1740
Fahrräder und Fahrradtheile . . . . .	147	130	140
Messerwaar. n. feine Schneide-werkzeuge . . . . .	—	740	1000
Schreib- und Rechenmaschinen . . . . .	—	3	5
Jagd- und Luxusgewehre, Ge-wehrtheile . . . . .	14	17	14
Nähnadeln u. s. w. . . . .	23	21	21
Uhrfornituren . . . . .	80	100	150
<b>Summa . . . . .</b>	<b>217293</b>	<b>116726</b>	<b>105550</b>
<b>Maschinen:</b>			
Locomotiven, Locomobilen . . . . .	5250	4025	3175
Maschinen und Maschinentheile . . . . .	49100	41200	34100
Nähmaschinen mit Gestell . . . . .	1375	1210	1150
Dampfkessel . . . . .	1790	780	700
<b>Summa . . . . .</b>	<b>57515</b>	<b>47215</b>	<b>39125</b>
<b>Kohlen . . . . .</b>	<b>716000</b>	<b>854000</b>	<b>845000</b>
<b>Koks . . . . .</b>	<b>240000</b>	<b>232000</b>	<b>186000</b>

## Die muthmaßliche Dauer des Fortbestehens des Eisenerzbergbaus der Lahn- und Dillreviere.

Die Commission zur Förderung der Lahnkanalisation, an deren Spitze Herr General-director Ed. Kaiser-Wetzlar steht, hat in einer anziehenden „Deuschrift zur Begründung der Nothwendigkeit und Berechtigung der Lahnkanalisation“ zunächst den wirtschaftlichen Werth dargelegt, den eine Einbeziehung dieses Flußlaufes in die große wasserwirtschaftliche Vorlage haben würde. Sie würde, abgesehen von dem Nutzen für andere Industrien und den Handel und Wandel des Lahnbezirks, vor allem den Untergang des Bergbaues und der Hüttenindustrie dieses Gebietes verhindern und damit der zahlreichen, seßhaften, tren an der Scholle hängenden Arbeiterschaft ein trauriges Schicksal ersparen, das sie nicht verdient habe. Gerade die Lahnhöfen, die anschließend heimische Bodenschätze verarbeiten, seien für die Entwicklung der deutschen Eisenindustrie von großer Bedeutung gewesen, insbesondere weil sie zuerst die Darstellung von Qualitäts-Gießerei-Roheisen aufgenommen hätten und weil es ihnen nach harten Kämpfen und unter großen Opfern gelungen sei, das Uebergewicht des englischen Gießerei-Roheisens zu beseitigen und diese Marke immer mehr von dem deutschen Markte zu verdrängen.

Weiterhin macht die Deusschrift über die muthmaßliche Dauer des Fortbestehens des Eisenerzbergbaus im Lahn- und Dillreviere die nachfolgenden von Herrn Geheimen Bergrath Riemann in Wetzlar herstammenden Mittheilungen:

„Die Eisenerzvorkommen der Lahn- und Dillgegend sind, soweit sie eine technische Bedeutung erlangt haben, an die Gebirgsformationen des Ober- und Mitteldevons gebunden. Sie liefern Roth- und Brauneisenerze. Erstere, die Rotheisenerze, treten am häufigsten auf der Grenze zwischen zwei verschiedenen Gesteinsarten des Oberdevons auf, zwischen Schalstein und Cypridenschiefer, Schalstein und Goniatitenkalk, Goniatitenkalk und Cypridenschiefer, Diabasmandelstein und Schalstein oder Goniatitenkalk u. s. w. Gewöhnlich bildet der Schalstein das Liegende der Ablagerungen. Hingegen sind die Brauneisenerze immer an den mitteldevonischen Stringocephalenkalk gebunden; sie bilden Überlagerungen desselben und sind jüngerer Entstehung. Ihre Bildung begann erst in der Tertiärzeit und dauert in der Gegenwart noch fort.

Beide genannte Eisenerzarten sind unzweifelhaft dadurch entstanden, daß eisenhaltige Wasser auf oder zwischen Kalkstein cireulirten, dabei den Kalk auflösten und mit sich fortführten,

ihren Eisengehalt aber dafür fallen ließen, wodurch sich nach und nach Eisensteinlager bildeten. Eine lebhaftere Circulation der Wasser kann aber selbstverständlich nur in der Nähe der Erdoberfläche stattfinden, während in größerer Tiefe dieselben mehr stagniren müssen, und deshalb werden die Eisensteinlager sich vorzugsweise immer nur über den Sohlen der Bodeneinsenkungen gebildet haben, welche an der Erdoberfläche zur Zeit der Entstehung derselben vorhanden waren. Da nun aber seit den gewaltigen Verschiebungen, welche in der Tertiärzeit infolge des Hervorbrechens der Basalte gerade in der Lahn- und Dillgegend, wo zwischen den beiden großen Basalterhebungen des Vogelsberges und des Westerwaldes zahlreiche kleinere Durchbrüche stattgefunden haben, in der Gestaltung der Erdoberfläche keine großen Veränderungen bezüglich der Niveauverhältnisse mehr vorgekommen sein werden, so darf man annehmen, daß die auf dem Stringocephalenkalk liegenden Brauneisensteinlager, weil sie jünger sind, nicht unter die Sohlen der gegenwärtig vorhandenen Thäler niedersetzten werden.

Ganz anders verhält es sich aber mit den Rotheisensteinen, deren Eisengehalt als einfaches Eisenoxyd, nicht als Eisenoxydhydrat, wie bei den Brauneisensteinen, darin enthalten ist. Bekanntlich fällt das Eisen aus den in gewöhnlichem Süßwasser befindlichen Lösungen immer als Oxydhydrat, nie als Oxyd nieder, und wenn wir beobachten, daß der Rotheisenstein, auch wenn er jahrhundertlang unter Wasser gelegen hat, unverändert Rotheisenstein bleibt und nur in vereinzelt Fällen ausnahmsweise einmal in Brauneisenstein übergeht, so müssen wir für diese auffallenden Erscheinungen eine Erklärung zu finden suchen.

Dem Chemiker ist bekannt, daß nur aus salinischen Lösungen das Eisen als wasserfreies Oxyd gefällt wird und es bleibt demnach nur übrig anzunehmen, daß zur Bildung der Rotheisensteine die Anwesenheit des Meerwassers notwendig gewesen sei. Solches war aber seit der Entstehung des Devons bis zur Tertiärzeit unzweifelhaft vorhanden, hat das in der Nähe der Erdoberfläche im Boden cireulirende Wasser, auch wenn es atmosphärischen Ursprungs war, mit Salz geschwängert und dadurch bewirkt, daß die darin aufgelösten Eisensalze, denen der Kalk als Fällungsmittel diente, als Eisenoxyd niederkamen. So sind die Rotheisensteinlager entstanden und zwar ursprünglich und im wesentlichen auch nur über den Sohlen der damals

vorhanden gewesen. Thäler. Durch das Hervorbrechen der Basalte und wahrscheinlich auch schon viel früher durch die in der Gegend nicht minder häufigen Diabase und Porphyre sind aber so bedeutende Verschiebungen, Hebungen und Senkungen der Gebirgsmassen und damit auch der dazwischen befindlichen Rotheisensteinlager herbeigeführt worden, daß Theile derselben, die früher über den Thalsohlen lagen, jetzt Hunderte von Metern unter den gegenwärtigen Thalsohlen sich befinden, andere Theile aber, die damals unter den Thalsohlen gelegen haben, jetzt viel höher zu finden sind. Von den zahlreichen bergbaulichen Arbeiten, welche die Richtigkeit dieser Thatsache bewiesen haben, sollen hier nur einige angeführt werden.

Auf der Grube Raab bei Wetzlar, deren Stollen an der Lahn, wenige Meter über dem Spiegel derselben angesetzt ist, hat man das Rotheisensteinlager, welches am Lahnberge in der Nähe der Garbenheimer Warte gegen 100 m über der Sohle des Stollens zu Tage ausging, bis zu einer Tiefe von 112 m unter dieser Sohle verfolgt. Dasselbe zeigt dabei ein gleichmäßiges Einfallen von 30 bis 40° gegen Südosten, welches auch in der 112 Metersohle noch regelmäßig vorhanden ist, so daß an einem weiteren Niedersetzen in derselben Richtung nicht gezweifelt werden kann. Das Lager hatte in oberer Tiefe mehr Einschlüsse von Eisenkiesel als unter der Stollensohle, enthält aber weder über noch unter dieser Sohle bemerkenswerthe Mengen von Kalk und man muß sonach annehmen, daß es, ohne in Kalk überzugehen, noch in erheblich größerer Tiefe zu finden ist.

Das Lager der Grube Amanda bei Nauborn, welches durch den nahe dem Wetzbachthale angesetzten Stollen der Grube Juno gelöst ist, hat in der 50 m unter dem Stollen angesetzten Tiefbausohle, sowie in dem von hier aus noch weitere 25 m niedergebrachten Gesenke noch ganz dieselbe Beschaffenheit, wie in den Bauen über der Stollensohle. Es liefert einen kalkhaltigen, sehr geschätzten Rotheisenstein. Das weitere Niedersetzen dieses Lagers zu bezweifeln liegt kein Grund vor.

Auf der Grube Gutglück bei Braunfels, in den Einzelfeldern Joseph, Ernst, Vereinigung und Gutglück, geht das Lager, welches in der Nähe der Tagesoberfläche edlen Rotheisenstein führte, schon in geringer Tiefe in kalkhaltigen sogenannten Flusstein über und wird bei 45 m Tiefe, 50 bis 55 m über dem nahen Lahnthale und 10 bis 15 m über dem Alsenstollen, so arm an Eisenoxyd, daß man den Betrieb schon im Jahre 1875 in den genannten Einzelfeldern vollständig einstellen mußte. Hingegen geht das mächtige, theilweise reiche Erze, theilweise auch Flusstein führende Lager der Grube Maria bei Leun nicht nur bis zur Sohle des an der Lahn

angesetzten Carl-Bernhard-Stollens bauwürdig nieder, sondern es ist auch im Jahre 1900 durch einen Tiefbau in gleicher Beschaffenheit 27 m unter der Sohle dieses Stollens mit regelmäßigem Niedersetzen nachgewiesen worden.

Das Lager der Grube Morgenstern bei Waldgirmes, deren Stollen im Schwalbenbachthale angesetzt ist, steht im Tiefbau in der 45 Meter-sohle noch sehr edel an.

Auch auf der alten Grube Philippswonne bei Garbenheim ist ein edles Lager bis zu einer Tiefe von 50 m unter dem im Lahnthale angesetzten Stollen im Jahre 1900 nachgewiesen worden.

Auf der Grube Lahnstein bei Odersbach hat man das Rotheisensteinlager am rechten Lahnufer bei sehr flachem Fallen in guter Beschaffenheit bis 12 m unter den Lahnspiegel verfolgt.

In der Sohle des Concordia-Stollens der Grube Christiana bei Villmar, welcher 46 m über dem an der Lahn angesetzten Wilhelm-Erbstollen liegt, ist das Rotheisensteinlager schon in Kalk übergegangen und auf der Grube Hilfe Gottes, deren Feld das Fortstreichen des Christiana-Lagers nach Südwesten deckt, wird das Lager 10 m unter der Concordia-Stollensohle so kalkig und schwefelkiesig, daß es den Abbau nicht mehr lohnt.

Die Gruben Liebenstein und Justine bei Abhausen, Carlssegen, Diana und Hohegraben bei Weilburg, Neuereisenstein und Gloria bei Aumenau sind durch tiefe im Lahnthale angesetzte Stollen aufgeschlossen und man hat in den Stollensohlen die Rotheisensteinlager überall edel und unter diese Sohlen regelmäßig einfallend vorgefunden. Unter den Lahnspiegel niedergehende Betriebe haben seither auf den Gruben Lahnstein, Friederike und Neuereisenstein nur in geringem Umfange stattgefunden.

Auf der Grube Rothenberg bei Oberneisen gehen die auf den Rotheisensteinlager betriebenen Bauen bis zu 61.9 m über Normalnull nieder und liegen hier erheblich tiefer als die Sohlen aller benachbarten Thäler.

Wenn von vielen mit dem Nassauischen Eisen-erzbergbau vertrauten Bergbeuten die mit den vorliegenden Thatsachen in offenbarem Widerspruch stehende Ansicht immer noch festgehalten wird, daß die untere Grenze des Rotheisensteinbergbaues der Lahngegend im Allgemeinen mit den Sohlen der vorhandenen Thäler zusammenfalle, so ist dieses nur so zu erklären, daß diese Beamen der irrigen Meinung sind, die Form der Erdoberfläche habe sich seit der Ablagerung der Devonformation in der Lahn- und Dillgegend nicht mehr wesentlich geändert. Daß diese Ansicht nicht richtig ist, geht aus den obigen Erörterungen über die Bildung der Basalte, Diabase und Porphyre in der genannten Gegend ganz unzweifelhaft hervor.

Leider ist aber diese Ansicht für den Bergbau der Gegend recht verhängnisvoll geworden, indem sie die Ursache war, daß man sich zur Ausführung von Versuchsarbeiten nach der Tiefe hin nur selten und schwer entschloß, daß das Vertrauen auf das längere Fortbestehen des Eisenerzbergbaues der Lahn- und Dill-Reviere untergraben wurde und daß, sobald es sich hier um Verbesserungen der Verkehrs- und Absatzverhältnisse handelte, von den Gegnern im Wettbewerb mit scheinbarer Berechtigung hervorgehoben wurde, der nassauische Eisenerzbergbau habe keine Zukunft mehr, seine Lagerstätten seien im wesentlichen erschöpft und es sei ein vergebliches Bemühen, ihm durch Erleichterung der Verkehrsverhältnisse aufhelfen zu wollen.

In Wahrheit werden die Schwierigkeiten, welche sich dem Fortschreiten des nassauischen Rotheisensteinbergbaues auf den in größerer Tiefe unzweifelhaft noch vorhandenen Lagerstätten entgegenstellen werden, wohl nicht größer sein als bei jedem anderen Bergbau, ja man wird sogar, nach den bei den bisherigen Tiefbauanlagen gesammelten Erfahrungen zu urtheilen, mit weit geringeren Wassermengen zu kämpfen haben, als auf vielen Bergbaubetrieben anderer Gegenden.

Der nassauische Eisenerzbergbau hat trotz seines schon Jahrhunderte langen Bestehens, abgesehen von einigen wenigen, oben erwähnten Tiefbauanlagen der neueren Zeit, sich immer nur in geringen Tiefen bewegt. Die Schächte haben nur selten Tiefen von 80 bis 100 m überschritten und die unter den jetzigen Thalsohlen abgebauten Erzmengen sind zur Zeit noch klein,

während über den Thalsohlen noch recht beträchtliche Erzvorräthe theils bereits aufgeschlossen, theils mit Sicherheit zu erwarten sind. Die fernere Zukunft dieses Bergbaues wird aber unbedingt auf der Ausbeutung der tiefer liegenden, nur zu einem verschwindend kleinen Theile jetzt schon bekannten Lagermittel beruhen.

Wie groß die durch die zukünftigen Tiefbaue noch zu erwartende Erzmenge sein werde, läßt sich durch Berechnung nicht finden, da die Lagerstätten in der Tiefe demselben Wechsel, denselben Unregelmäßigkeiten unterworfen sein werden, wie in den seitherigen oberen Bauen. Wenn man aber erwägt, daß der in der Tiefe liegende noch unverritzte Theil der die Eisenerze enthaltenden Gebirgsmassen wahrscheinlich mächtiger ist, als derjenige Theil der letzteren, welchen man in oberer Tiefe bereits durchsucht hat, so wird man zu der Folgerung kommen müssen, daß in absehbarer Zeit die Erzvorräthe der nassauischen Reviere nicht erschöpft werden können. In früheren Jahrhunderten hat sich der Bergbau darauf beschränken müssen, den verhältnißmäßig geringen Erzbedarf der einheimischen Holzkohlenhütten zu beschaffen, welche Stab- und Gußeisen darstellten, er hat auch in längeren Zeiträumen ganz darnieder gelegen, aber seit etwa 50 Jahren versendet er seine Producte zum größten Theil in ferne Gegenden und seitdem ist er einer der wichtigsten Producenten von Eisenerzen in ganz Deutschland geworden. Daß er die gegenwärtige und wohl auch eine noch größere jährliche Fördermenge, vielleicht noch ein Jahrhundert lang, zu liefern imstande sein werde, kann nicht bezweifelt werden."

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Apparat zur Analyse von Leucht- und Heizgasen.

Einen Apparat für technische Untersuchungen in der Form des Orsat-Apparates oder vielmehr eines Grisoumeters in der Form des Orsats hat Geo Thomas\* construirt, welcher manche Vorzüge vor anderen ähnlichen Apparaten haben soll. Ein Holzgestell nimmt 4 Absorptionsflaschen, ein graduirtes Mefs- und ein Niveaurohr auf. Das Mefsrohr faßt 100 cc, ist oben ausgebaucht, hat hier zwei Platindrähte eingeschmolzen und trägt einen Dreiwegehahn. Mefs- und Absorptionsgefäße sind durch Capillaren verbunden. Die Form der Absorptionsgefäße ist flaschenförmig, die sonst übliche zweite Hälfte des U-förmigen Gefäßes ersetzt hier ein eingeschlifffener, mit Hahn versehener Tropf-

oder Scheidetrichter. Das erste Absorptionsgefäß enthält Kalilauge, das zweite Bromwasser, das dritte Phosphorstängeli, das vierte Wasser. Letzteres dient nur als Gasbehälter. Man absorbt in bekannter Weise Kohlensäure, schwere Kohlenwasserstoffe und Sauerstoff, führt den Gasrest in das letzte Gefäß und benutzt hiervon nur 15 cc in Mischung mit ca. 80 cc Luft zur Explosion in der Mefsbürette. Nach Feststellung der Contraction und Absorption der entstandenen Kohlensäure und des Sauerstoffes erfolgt die indirecte Berechnung von CO, CH<sub>4</sub> und H<sub>2</sub>. Zur Untersuchung von Rauch- und Feuergasen füllt der Verfasser zwei Absorptionsgefäße mit Kupferchlorürlösung.

Der Referent kann nicht finden, daß der Thomassche Apparat irgend welchen principiellen Unterschied oder irgend welchen Vortheil gegenüber der neueren Form der bei uns

\* Journ. Amer. Chem. Soc. 21, 1108

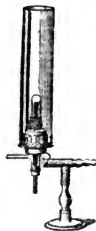
benutzten Grisoumeter\* bietet. Die Construction ist ganz gleich, nur sind bei letzterem die Absorptionsgefäße einfacher und deshalb wahrscheinlich billiger; auch ist die Verbrennung mit der Spirale der Explosion vorzuziehen.

### Apparat zur Untersuchung der Rauchgase.

Von H. Le Chatelier.

Der nebenstehend abgebildete Apparat beruht auf der bekannten Eigenschaft des Kupfers, sich durch Oxydation beim Erhitzen in sauerstoffhaltigen Gasen zu schwärzen und umgekehrt durch Reduction seine rothe Farbe wieder anzunehmen.

Es genügt, das Kupfer auf 300° zu erhitzen, um fast augenblicklich Angaben zu erhalten. Als Wärmequelle benutzt man einen ringförmigen Gasbrenner (Argandbrenner) oder eine Spiritusflamme mit rundem Draht. Ein am oberen Ende geschlossenes Glasrohr geht durch die mittlere Oeffnung, so daß es von der Flamme umhüllt wird. Im Innern dient ein Thonrohr zur Zuführung der Rauchgase. Das obere Ende dieses Thonrohrs ist durch Eintauchung in eine verdünnte Kupfernitratlösung



und darauf folgendes Glühen mit einer dünnen Schicht Kupferoxyd überzogen. Enthalten die Rauchgase überschüssigen Sauerstoff, so wird das Kupfer geschwärzt; enthalten sie Kohlenoxyd, so bleibt es roth bezw. das schwarze Oxyd wird zu metallischem Kupfer reducirt. Nähere Angaben über den Gebrauch dieses Apparates finden sich in der Quelle.\*\*

### Die Bestimmung des Mangans im Spiegeleisen.

Thomas F. Hildreth\*\*\* hat die in der letzten Zeit neu vorgeschlagenen oder modificirten Methoden der Manganbestimmung an einem Stück Spiegeleisen geprüft. Die gewichtsanalytische Bestimmung geschah nach zweimaliger Acetatfällung durch Auswägung als Pyrophosphat. Gefunden wurden: 22,66, 22,72, 22,70, 22,66; nach einer Modification dieser Methode nach Dakin† 22,71; nach der

Chloratmethode: mit Kaliumchlorat 26,08, mit dem leichter löslichen Natriumchlorat 23,10. Die Bestimmung als Sulfat giebt zwar, wie Friedheim und Brühl\* zeigen, genaue Resultate, die Operationen sind aber unbequem und die Methode hat keinen Vorzug vor der Phosphatfällung. Zur Prüfung der Volhard'schen Titrationsmethode und deren Modificationen wurden 5 g Substanz in Salzsäure unter Zusatz von Chlorat gelöst, Chlor ausgetrieben, auf 1 Liter verdünnt und 5 Proben à 200 cc (= 1 g Spiegel) beiseite gestellt. 5 g wurden mit Salpetersäure ebenso behandelt. Weitere 5 g wurden mit 50 cc Salpetersäure gelöst, zur Trockne verdampft, mit Salzsäure aufgenommen, mit Schwefelsäure abgeraucht, verdünnt und ebenfalls getheilt. Diese 5 Proben wurden nun titirt 1. nach Neutralisation mit Natriumbicarbonat (Särnstrom), 2. nach Neutralisation mit Baryumcarbonat, 3. nach Neutralisation mit Soda und Zusatz von Zinkoxyd im Ueberschuß, 4. wie bei 3, nur unter Vermeidung eines großen Zinküberschusses, 5. wie bei 3, nur unter sofortiger Zugabe eines großen Zinküberschusses. Die Titrationsresultate sind:

Neutralisirt mit:	Lösung in:		
	H Cl	HNO <sub>3</sub>	H <sub>2</sub> SO <sub>4</sub>
1. Na HCO <sub>3</sub> . . . . .	22,93	22,94	22,94
2. Ba CO <sub>3</sub> . . . . .	22,40	22,39	—
3. Na <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> + ZnO Ueberschuß nach Verdünnung . . .	22,47	22,68	22,78
4. Na <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> + ZnO ohne Ueberschuß . . . . .	22,63	22,78	22,58
5. Na <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> + ZnO großer Ueberschuß . . . . .	22,39	22,63	22,63

Ford-Williams Methode (Bildung von Dioxid, Bestimmung des letzteren mit Ferroammoniumsulfat und Permanganat) mit Kaliumchlorat 22,70; mit Natriumchlorat 22,76. Der Verfasser schließt nun hieraus: Brauchbar für die Manganbestimmung im Spiegel sind: die Gewichtsmethode, die Methode Ford-Williams, Volhard und Stone (Lösung in Salpetersäure und Titration nach Volhard). Die Gewichtsmethode ist die genaueste, die Stonesche Modification die schnellste Methode. Die Fällung mit (NH<sub>4</sub>)<sub>2</sub> HPO<sub>4</sub> giebt auch ohne Ammonchlorid genaue Resultate. Bei der Ford-Williams's-Methode ist es gleichgültig, ob K ClO<sub>3</sub> oder Na ClO<sub>3</sub> genommen wird. Titration nach Neutralisation mit Bicarbonat giebt zu hohe, mit Baryumcarbonat zu niedere und unsichere Resultate. Gegenwart von Chloriden ist bei der Titration unerwünscht, Salpeter- und Schwefelsäure sind gleich gut; namentlich in letzterer Lösung mit großem Zinküberschuß wurden die besten Zahlen erhalten. Die Titration giebt nur ca. 0,1% zu niedrige Resultate.

\* Von C. Heinz, Aachen, construiert. Vergl. Neumann, Gasanalyse und Gasvolumetrie S. 76.

\*\* „Journal für Gasbeleuchtung und Wasserversorgung“ 1900 S. 600 bis 601.

\*\*\* School of Mines. Quarterly 1901. XXIII, 27.

† Z. f. analyt. Chemie 1900, 39, 785.

\* Z. f. analyt. Chemie 1899, 38, 687.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Beiträge zur Frage der Gichtgasreinigung.

Homécourt, den 7. Februar 1902.

Die von Hrn. Bernhard Osann verfaßte Arbeit über Gichtgasreinigung in „Stahl und Eisen“ Nr. 3 d. J. habe ich mit großem Interesse gelesen. Meiner Ansicht nach verfolgt auch Hr. Osann den richtigen Weg, um einigermaßen sichere Schlußfolgerungen über die verschiedenen Mittel, die für die Gasreinigung angewandt werden, ziehen zu können. Es ist ja bei allen Processen so gegangen, daß erst die Theorie die richtigen Mittel für die Praxis angeben mußte.

Der von ihm entwickelten Hypothese der Anziehungskraft der Gasmoleculé auf die Staubtheilchen kann ja eine gewisse Wahrscheinlichkeit nicht abgesprochen werden. Indes scheint mir die Theorie der Molecularbewegung viel klarere Begriffe zu ergeben, nach denen man sich die Suspension der Staubtheilchen in der Gasatmosphäre vorstellen kann. Bekanntlich sind nach dieser Hypothese die Gasmoleculé in fortschreitender Bewegung begriffen und zwar mit sehr großer Geschwindigkeit, zum Unterschiede von den festen und flüssigen Körpern, wo die Moleculé Schwingungen ausführen um eine stabile bzw. labile Gleichgewichtslage. Die Gasmoleculé treffen nun auf ihrem Wege Nachbarmoleculé oder feste Wandungen und prallen zurück, bis sie wiederum an andere Moleculé anstoßen. Sie treffen aber auch die Staubtheilchen, und wegen der hohen Anzahl der Stöße als Folge der großen Geschwindigkeit der Gasmoleculé im Verhältnisse zu der der schwereren Staubtheilchen werden diese schwebend erhalten. Die Anzahl der Staubtheilchen auf die Volumeneinheit wird abhängen von den Kraftwirkungen, d. h. vorwiegend von der Anzahl der Stöße und auch selbstverständlich von dem Gewichte der Staubtheilchen. Bei höherer Temperatur, wo die Geschwindigkeit der Moleculé größer ist, wird auch das Gas fähig sein, mehr Staubtheilchen aufzunehmen und mit fortzuführen. Man wird also zum Zwecke der Gasreinigung danach trachten müssen, die Anzahl der Stöße, demnach die Geschwindigkeit der Moleculé und die Gelegenheiten zu diesen Stößen möglichst zu vermindern, was man durch Temperaturerniedrigung und möglichst große Räume erreichen kann, oder aber den Kraftwirkungen eine bestimmte Richtung zu geben, um die Staubtheilchen auf eine absorbierende Schicht zu treiben. Die ersten Wege verfolgt man bei der Reinigung direct an dem Hochofen, durch Wasserberieselung und Ruhigstellenlassen der Gase in größeren Behältern; und zwar sollte nach dieser Theorie erst die energische

Abkühlung durch Wasserberieselung und dann erst das Passiren der Trockenreinerer stattfinden. Das geschieht wohl meistens nicht aus praktischen Rücksichten, indem die Ablagerung größerer Mengen groberen Staubes das Kühlwasser zu sehr verunreinigen und das Herunterrieseln hemmen würde.

Das zweite Mittel kommt nun zur Anwendung einerseits bei den Scrubbern und Sägemehlreinerern, andererseits bei den Centrifugalreinerern. Bei den ersteren ist die Wirkungsweise ohne weiteres aus der Theorie abzuleiten. Was die Centrifugalreinerer betrifft, bin ich ganz der Ansicht des Hrn. Osann in Bezug auf die Ueberlegenheit des Theisenschen Apparates über den einfachen Ventilator. Infolge der Centrifugalkraft werden die radialen Componenten der Molecularbewegungen stark überwiegen und die Staubtheilchen gegen den Wassermantel vor sich herstoßen, bis die weitaus größere Menge derselben Gelegenheit findet, unmittelbar mit dem Wasser in Berührung zu kommen, und durch Adhäsion zurückgehalten zu werden. Der Vorzug des Theisenschen Apparates liegt eben darin, daß die Staubtheilchen, auf ihrem verhältnißmäßig langen, spiralförmigen Wege immer wieder von den radialen Stößen der Gasmoleculé getroffen, sehr wahrscheinlich, ehe sie austreten, bis zur Berührung auf die Wasserschicht getrieben werden. Diese Vorstellung schließt auch die Nothwendigkeit aus, das Wasser mit dem Gase zu centrifugiren, wie Theisen es ganz richtig erfaßt hat, da nicht hauptsächlich diese Parallelbewegung, sondern vielmehr das Anprallen gegen die Flüssigkeitsschicht an dem Umfange auf die Gasreinigung von Wirkung ist. Demnach hat die Reinigung im Ventilator den ganz gewaltigen Nachtheil der Kraftvergeudung. Die seinerzeit sogar aufgestellte Behauptung, daß der wirthschaftliche Vortheil des Gasmotors über den Dampfkessel, verbunden mit Dampfmaschine, durch bessere Ausnutzung der in den Gasen enthaltenen Wärme, durch die Reinigungskosten der Gase in dem Ventilator aufgewogen würde, klingt nicht ganz unwahrscheinlich.

Es ließe sich selbstverständlich diese Anschauungsweise noch breiter auseinandersetzen, als geschehen ist, unter Berücksichtigung der Wechselwirkungen zwischen Wasserdampfmoleculen und Staubtheilchen, und daraus auch noch interessante Schlußfolgerungen ziehen, jedoch will ich mich mit dem Hinweis darauf begnügen, und Berufenen das weitere Studium überlassen.

Hochachtungsvoll

E. Lamoureux.



## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

6. Februar 1902. Kl. 7a, D 11490. Vorrichtung zur Verhinderung des Durchbiegens der Walzen von Walzwerken mittels Unterstützungsrollen. R. M. Daelen, Düsseldorf.

Kl. 7e, Z 9054. Vorrichtung zum Anspitzen und Abtrennen von Drahtnägeln mittels vier rechtwinklig zu einander stehender trapezförmiger Messer. Wladimir Zwaritz, Zscherkassy, Rusl.; Vertr.: Dagobert Timar, Berlin NW 6.

Kl. 18b, D 11517. Cylindrischer, um die Langachse drehbarer und von innen beheizbarer Mischer für flüssiges Metall. R. M. Daelen, Düsseldorf, Kurfürstenstraße 7.

Kl. 19a, B 26784. Schienenverbindung. Auguste Agricol Brousset, Nogent, Frankr.; Vertr.: Hugo Pataky n. Wilhelm Pataky, Berlin NW 6.

Kl. 24f, D 11120. Planrost; Zus. z. Pat. 114260. Christian Dieterle, Canstatt, Badstr. 33.

Kl. 27b, H 24951. Ventile für Gebläsemaschinen, Compressoren, Pumpen n. dgl. Hanns Hoerbiger und F. W. Rogler, Budapest; Vertr.: Dr. R. Wirth, Pat.-Anw., Frankfurt a. M. 1, u. W. Dame, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 31b, B 29206. Maschine zur Herstellung von Kernen, insbesondere zum Guß von Rohren mit Vorrichtung zur Herstellung des Gasabzugskanals im Kern. Edwin Franklin Brown, Chicago; Vertreter: Dr. W. Häberlein, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 31b, C 9106. Vorrichtung an Formmaschinen zum selbstthätigen Füllen des Formkastens und der Sandbehälter. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann u. Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW 40.

Kl. 31c, B 29146. Verfahren und Vorrichtung zum Gießen scharf ausgeprägter Gußstücke unter Druck. Fritz Böcker, Berlin, Michaelkirchpl. 9.

Kl. 49b, A 8240. Antriebsvorrichtung für Lochstanzen. Robert Auerbach, Saalfeld, Saale.

Kl. 49b, H 26986. Selbstthätig wirkende Hnbbegrenzung für den Vorstoß des Schüttgutes bei Schöeren u. dgl. Haniel & Lueg, Düsseldorf-Grafenberg.

Kl. 49f, W 18250. Chargirwagen für Schweissöfen. Carl Wallmann, Mülheim a. Ruhr, Georgstr. 29.

10. Februar 1902. Kl. 49e, J 6451. Schwanzhammer. Rudolf Immisch, Deuben, Bez. Dresden, und Emil Wilde, Dresden, Polierstr. 13.

Kl. 49e, K 20460. Hydraulische Arbeitsmaschine. Kalker Werkzeugmaschinenfabrik Breuer, Schnmacher & Co., Act.-Ges., Kalk b. Köln a. Rh.

13. Februar 1902. Kl. 7b, B 27478. Verticaler Draht- und Bandenhaspel. Friedrich Lange n. Hermann Blume, Haspe bezw. Köln-Ehrenfeld.

Kl. 7b, M 19190. Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von Stäben oder Röhren in Strangpressen. Reinhard Mannesmann, Chicago, n. Max Mannesmann, Remscheid; Vertr.: Max Mannesmann, Remscheid.

Kl. 24a, V 4437. Treppenrostfeuerung. E. Völeker, Bernburg.

17. Februar 1902. Kl. 7f, T 7252. Verfahren zum Walzen von Scheibenrädern und ähnlichen Gegenständen. Dagobert Timar, Berlin, Luisenstr. 27/28.

Kl. 49b, W 17886. Lochstanze. Werkzeugmaschinenfabrik A. Schöff's Nachfolger. München.

Kl. 49e, R 15799. Von einer Kurbelscheibe aus mittels einer Lenkstange angetriebener Hammer. Richter, Broich a. d. R.

Kl. 49f, N 5554. Ofen zum Erhitzen von Metallstäben, -Platten oder Blechpacketen. Edwin Norton n. Hurd Winter Robinson, Maywood, V. St. A.; Vertr.: Carl Pataky, Emil Wolf n. A. Sieber, Pat.-Anwälte, Berlin S 42.

Kl. 49h, N 4518. Verfahren und Maschine zur Herstellung von Ketten ohne Schweissen aus Krenzeisen. Ernst Nölle, Weissenfels a. S., und Friedrich Wilhelm Wesner, Charlottenburg, Pestalozzistr. 12.

20. Februar 1902. Kl. 7c, S 13733. Blechrichtmaschine. H. Sack, Rath b. Düsseldorf.

### Gebrauchsmustereintragungen.

10. Februar 1902. Kl. 18a, Nr. 168076. Registrirvorrichtung für den Gasdruck in Hochöfen, aus einem oben in den Ofen mündenden, den Druck nach außen auf eine Registrirmembran leitenden Rohre. A. Killing, Bruckhausen a. Rh.

Kl. 24f, Nr. 167987. Hohlroststab mit seitlichen, der Feuerrohrwandung zugekehrten Aussparungen. Edmond Bernhard Gerhardt Voigt, Hamburg, Valentinskamp 47.

Kl. 31c, Nr. 168096. Gießpfannenwagen mit um eine nicht in ihrer Mittelebene liegende Achse kippbarer Gießpfanne. Fa. C. Sensesbrenner, Düsseldorf-Obercassel.

17. Februar 1902. Kl. 7b, Nr. 168478. Bandisen mit angewalzten, abgeschrägten Seiten zur Herstellung von Eisenrohren mit übereinanderliegenden Seiten zur Erreichung einer soliden breiten Löhnaht. Weyersberg, Kirschbaum & Cie., Act.-Ges. für Waffen n. Fahrradtheile, Solingen.

Kl. 7c, Nr. 168572. Metall-Lochzange mit parallelen Backen und mit einem oder mehreren runden oder verschieden geformten Lochstempeln. Koch & Co., Elberfeld.

Kl. 10a, Nr. 168483. Koksofenhür-Kabelwinde mit directem Ausgleich des Thürgewichtes durch bewegliches Contergewicht. Adolf Schroeder, Storkum, Kr. Bochum.

Kl. 18a, Nr. 168501. Kühlarmaturen für Hochöfen, mit im Wasserhohlraum angeordneten, am Vordertheil mit verjüngten Ausströmöffnungen versehenen Zuflußröhren. Richard Skowronek, Zwickau i. S.

Kl. 24f, Nr. 168361. Aus Kipphebeln und Rechen bestehende Vorrichtung zur Erleichterung des Abschlackens bei Schrägrosten. C. A. Semle, Erfurt, Skaltzerstraße 27.

### Deutsche Reichspatente.

Kl. 49f, Nr. 124671, vom 13. April 1899; Zusatz zu Nr. 110319 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1900, S. 1011). Friedrich Pich in Berlin. *Paste zum Hartlöthen von Gußeisen.*

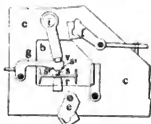
Gemäß dem Hauptpatent wird eine Löthpaste benutzt, welche aus reducibaren Sauerstoffverbindungen des Kupfers und Eisens und Borax bezw. einem anderen, Metalloxyde lösenden Flusmittel besteht, wobei statt der Sauerstoffverbindung des Eisens auch fein zertheiltes, graphitfreies Eisen gebraucht werden kann.

Letzteres ist nach dem Zusatzpatent ersetzt durch fein zertheiltes Kupfer, wodurch der Vortheil erzielt

wird, da das beim Löthen benutzte Loth in der Schmelzhitze dünnflüssig bleibt und besser läuft, woran es früher durch das nicht schmelzende fein verteilte Eisen sehr behindert war.

**Kl. 49b, Nr. 124385**, vom 17. October 1900; Zusatz zu Nr. 99983 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1899, S. 90). Hugo John in Erfurt. *Schere mit ziehendem Schnitt zum Zerschneiden von Profilen.*

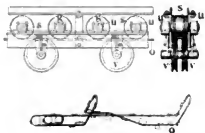
Die Schere nach Patent 99983 ist gemäß diesem Zusatzpatent auch zum Stanzen eingerichtet. Das Ober-



messer *f* und das Untermesser *e* können aus der Arbeitsöffnung *h* herausgeklappt werden. Auf die Blechwände *c* wird ein Matrizensattel *r* für das zu löthende Stück aufgesetzt und auf dieses der Stempelträger *g*, der gleichfalls um einen Bolzen drehbar in *c* gelagert ist, niedergelassen. Dann wird ein Keil *r* zwischen den Stempelträger *g* und den Druckstempel geschoben. Durch Drehung des Excenters *t* wird der Stempel *a* durch das Arbeitsstück gedrückt. Zum Anheben des Stempels aus dem gelöchten Eisen dient ein Gabelkeil, welcher mit seinen Keilflächen gegen schräge Flächen *s* des Stempelträgers *g* wirkt.

**Kl. 81e, Nr. 124184**, vom 27. September 1899. William Garrett und John Cabell Cromwell in Cleveland (V. St. A.). *Vorrichtung zum Transport von Barran u. dergl.*

Die Beförderung der Lugots zu den Wärmöfen, den Walzstraßen u. s. w. erfolgt durch hintereinander angeordnete Walzen *a*, die mit auf ihrem Umfange vorgesehenen Rillen auf zwei stetig in der gleichen Richtung umlaufenden Windungen eines endlosen Seiles *o* aufrufen und durch dieses in Umdrehung versetzt werden, sobald sie durch das Gewicht des zu be-



fordernenden Ingots nach unten gedrückt werden. Das endlose Seil, welches an einer Stelle von einer Kraftmaschine angetrieben wird, läuft über Leitrollen *r*, die in entsprechenden Abständen voneinander in dem Fördergestell vorgesehen sind. Die Tragwalzen *s* besitzen Gleitstücke *g*, welche sich in offenen Lagern *u* führen. Seitliche Abzweigungen der Förderbahn zu den Anwärmen oder dergl. sind durch wagerecht laufende Führungsrollen und Drehscheiben hergestellt. Die untere Figur veranschaulicht eine Förderbahn mit zwei Abzweigungen in schematischer Darstellung.

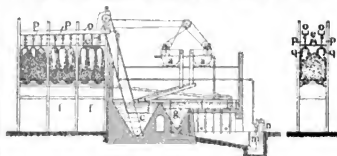
**Kl. 49f, Nr. 124589**, vom 4. August 1900. Prinz & Kremer und Rudolf Haddenstock in Cronenberg (Rheinl.). *Verfahren zum Härten von Stahl.*

Der zu härtende Gegenstand wird auf Dunkelkirschrothgluth erhitzt, mittels einer Zange, die als 4-Pol in einen elektrischen Stromkreis von nach der Größe des Werkstückes sich richtender Spannung eingeschaltet ist, erfast, und in Kühlwasser getaucht,

welches den —Pol desselben Stromkreises bildet. Der elektrische Strom zersetzt das Wasser. Auf dem Werkstück scheidet sich Wasserstoff aus, der es vor einer zu plötzlichen Abschreckung sowie vor schädlichen Beeinflussungen durch das Hartwasser schützt. Die so behandelten Gegenstände sollen sich durch außerordentliche Härte, feines Korn und Elasticität auszeichnen.

**Kl. 1a, Nr. 124616**, vom 29. April 1900. Maschinenbau-Anstalt Humboldt in Kalk bei Köln a. Rh. *Verfahren und Vorrichtung zum Entwässern und Mischen von Feinkohle und Kohlen-schlamm.*

Die aus den Setzmaschinen *a* kommende gewaschene Feinkohle wird wie früher in einen Becherwerksumpfer *c* geführt, wo sie sich niederschlägt, während das Klärwasser gleichfalls wie früher in nebenbefindliche Spitzkästen *g* geleitet wird, in denen sich die noch mitgeführten leichteren Kohlentheilchen absetzen. Von hier wird die



Schlammkohle in einen Sumpf *m* geleitet und aus diesem durch eine Pumpe *n* in die Trockenthürme *f* gefördert, in die auch die Feinkohle aus dem Sumpf *c* durch ein Entwässerungsbecherwerk, also relativ trocken, geschafft wird. Der Kohlen-schlamm aus Sumpf *m* gelangt in Rinnen *o* mit durch Hähne regulierbaren Auslaßröhren *p* und wird durch Bretter *q* derart zerstreut, daß er möglichst über die ganze Oberfläche der aus der über die Thürme sich erstreckenden, mit Kratzband *e* versehenen Verteilungsrinne herausfallenden Becherwerkskohle verbreitet wird und so sich gewissermaßen an jedes Kohlenstückchen ansetzt. Hierdurch soll einerseits die bisher lästig empfundene Bildung von undurchlässigen Schlamm-schichten verhindert und andererseits eine möglichst vollständige Klärung der Schlammwässer erzielt werden.

**Kl. 7c, Nr. 124380**, vom 9. October 1900. Firma Dampfkessel- und Gasometerfabrik vorm. A. Wilke & Co. in Braunschweig. *Blechrückemaschine.*

Die bislang zu beiden Längsseiten vor den Walzen fest angeordneten, zum Abrichten der gewalzten Bleche dienenden Tische *a* sind aufklappbar eingerichtet, um das Ein- und Ablegen der Bleche zu vereinfachen. Die Drehpunkte *b* der Tische befinden sich zweckmäßig

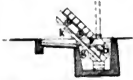
oberhalb der Tischplatte, so daß beim Hochklappen des Tisches zum Einführen der Bleche in die Walzen genügend Raum entsteht.



**Kl. 7b, Nr. 124825**, vom 30. September 1900. Berkenhoff & Drees in Asslarer Hütte bei Asslar. *Rolle oder Stufenscheibe für Drahtziehmaschinen.*

Die Lauffläche der Rolle oder Stufenscheibe besteht aus leicht auswechselbaren Metallstiften, um etwaige Abnutzungen durch Einschneiden der Drähte leicht beheben zu können.

**Kl. 81e, Nr. 124185**, vom 7. August 1900. Carl Gaster in Breslau. *Entladervorrichtung für Wagen*. Der zu entladende Wagen wird auf eine um eine wagerechte Achse *g* drehbare Plattform *a* aufgefahren, welche aus jeder Lage in die wagerechte Anfangslage selbstthätig zurückkehrt. Die Drehung der Plattform erfolgt durch das niedergehende Fördergefäß *b*, das sich mit zwei Zapfen in auf dem vorderen Ende der Plattform

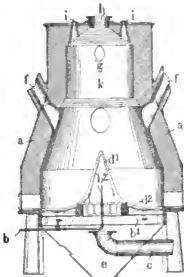


angeordnete Bücke legt und dasselbe durch sein Gewicht niederdrückt, so daß der Wageninhalt sich in das Gefäß *b* entleert.

### Patente der Ver. Staaten Amerikas.

**Nr. 666032 und 666033**, Frank<sup>e</sup> L. Llocom in Pittsburg, Pa., Ver. St. A. *Verfahren und Vorrichtung zur Gaserzeugung*.

*a* ist ein Gaserzeuger, *c* die Luft, *b* die Dampfzuführung (aus einem Ringrohr *b'* und einem mittleren Rohr *b''* bestehend), *d'* ein kegelförmiger, *d''* ein ringförmiger Theil des Rostes, *e* der Aschenkasten, *f* verschließbare Abzüge für nicht nutzbare Gas, *g* der Abzug für nutzbares Gas, *h* die Füllöffnung, *i* Schüröffnungen. Der Ofen, welcher vorzugsweise für bituminöse Kohle bestimmt ist, wird kurze Zeit mit kräftiger Windzufuhr betrieben, wobei *g* geschlossen

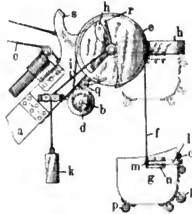


ist, und unter energischer Aufheizung fast ausschließlich Kohlensäure durch *f* entweicht. Die schmale Kohlenschicht zwischen *d'* und *f* begünstigt die CO<sub>2</sub>-Bildung. Der im oberen Theile *c* des Ofens befindliche noch nicht erhitzte Theil des Brennstoffs bleibt während dieser Periode von heißen Gasen unberührt. Wird nun *f* geschlossen, *g* geöffnet, und Luft und Dampf zugeführt, so entweicht das heiße Wassergas durch *k* (nach *g*) und treibt die leichtflüchtigen Kohlenwasserstoffe aus dem frischen Brennstoff aus. Da mithin der Brennstoff nach dem unteren Ofenraum in fast verkohltem Zustande gelangt, ist Zusammenbacken desselben ausgeschlossen.

**Nr. 665574**, Charles A. Morris in Glen Ridge N. Y., V. St. A. *Förder-Vorrichtung, vorzugsweise für Kohlen*.

*a* ist das Gerüst, daran eine Welle *b*, von welcher das Seil *c* nach der Antriebs-Maschine hinlaufend sich ab-

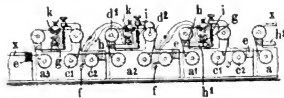
wickelt. Zwei Seilscheiben *d* wickeln dementsprechend, unter Führung durch Seilscheiben *e* die Seile *f* für das Fördergefäß *g* auf. *h* ist ein um die Achse der Seilscheibe *e* schwingender Rahmen von solcher Gestalt und Weise, daß das Gefäß *g* von unten in ihn eintreten kann. Infolgedessen wird dasselbe mit der Scheibe *e* soweit gekippt, daß der Rahmen *h* an den Arm *s* anschlägt und dabei sich der Inhalt von *g* auf die Schurre *h* entleert. Dabei haben Flügel *h* die Seile *i*



mitgenommen, also Gegengewichte *k* angehoben, so daß, nach dem Aufhören des Zuges durch *c*, *f* und *g* wieder in die gezeichnete Stellung zurückgedrängt werden und *g* niederzuziehen vermag. *l* ist ein u-förmiger Bügel, daran Zapfen *m* für die Seile *f*. *l* ist in Führungen *n* (an *g*) eingeschoben und bei *o* am Eimer lösbar verriegelt. Der Eimer kann also von *l* gelöst und auf Rollen *p* fortgefahren werden. *q* ist ein Zähler, um die Eimerhube zu zählen, *r* ein Anschlag, welcher eine elektrische Ausrückung für den Antriebsmotor bethätigt, wenn der Eimer umgekippt ist.

**Nr. 666048**, Theodor M. Foote in New York. *Drahtziehmaschine*.

Die Maschine besteht aus einer Reihe hintereinanderstehender gleicher Vorrichtungen *a*, *a'*, *a''* u. s. f., welche der Draht unter zunehmender Streckung durchschreitet. *c'* und *c''* sind die Ziehscheiben, *d'* *d''* Leitrollen, *e* die Ziehseilen. Die Achsen der Ziehscheiben *c'*, *c''* erhalten gemeinschaftlichen Antrieb von je einem Los auf den Achsen *f* sitzenden Zahnrädern. Die Achsen *f*

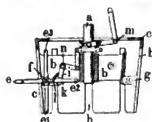


werden durch Riemen von derselben Kraftquelle aus angetrieben und können durch eine elektromagnetische Kupplung mit den erwähnten Zahnrädern, also auch mit *c'*, *c''* gekuppelt werden, wenn durch einen Contact *g* der die Kupplung beherrschende Stromkreis geschlossen wird. Wie ersichtlich, befindet sich der Contact für *a'* an *a'*, für *a''* an *a''* u. s. f. Der Contact ist während des normalen Ganges der Maschine geschlossen. Wird aber der von den Ziehscheiben *c'*, *c''* ausgeübte Zug z. B. in *a'* so groß, daß ein Zerreißen des Drahtes zwischen *a'* und *a'* zu befürchten ist, so wird die an dem Winkelhebel *h* befestigte Leitrolle *d'* gegen die Wirkung der einstellbaren Feder *i* nach rechts und abwärts bewegt. Der untere Arm *h'* des Winkelhebels macht dieselbe Bewegung, öffnet den

Contact  $g$  auf  $a^1$  und löst dadurch die Kupplung zwischen  $f$  und  $c^1$  auf  $a^2$ , so daß der Zug nachläßt.  $k$  sind durch Widerstandserhitzung geheizte Anwärmanrichtungen für den Draht. Für die Hase ist eine etwas abgeänderte Entkuppelungsvorrichtung vorgesehen. Eine stofsrei wirkende elektromagnetische Kupplung ist beschrieben.

**Nr. 665659.** Charles J. Johnson in New-Castle, Pa., V. St. A. *Drahtwindmaschine.*

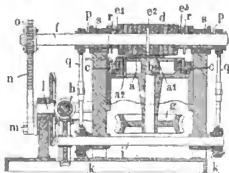
$a$  ist eine mechanisch angetriebene Welle,  $b$  sind Speichen, welche die Trommel  $c$  tragen, auf der sich der Draht aufwickelt, indem sich die Windungen auf gezahnte Halter  $e$  aufliegen. Vier solcher Halter  $e$  bis  $e^4$  sitzen an einer Nabe  $f$ , drehbar um Zapfen, welche in Öhren  $g$  sitzen, die zu beiden Seiten der Schlitz  $h$  befestigt sind. Die Nabe  $f$  ist gegen Drehung gesichert durch eine auf der Achse längs verschiebbare Kuppelmuffe, die durch Federdruck mit der Nabe  $f$  in Eingriff gehalten wird, aber nachgiebt, wenn die Nabe mit einer gewissen Kraft gedreht wird und nach einer Viertel-



drehung der Nabe wieder in letztere einschnappt. Die Drehung der Nabe wird bewirkt, nachdem der auf den Armen  $e$  liegende Drahtbund fertig ist; der tragende Arm  $e$  bewegt sich hierbei abwärts und der Bund fällt von der Trommel ab. Dabei gelangt der nächste Arm  $e^1$  für die nächste Operation in Stellung. Die Drehung der Nabe  $f$  wird veranlaßt, indem mittels Winkelhebelwerks, angelenkt bei  $m$  und  $n$ , der Anschlag  $i$  einwärts bewegt wird und den Anschlag  $k$  am Arm  $e^1$  freigibt, während gleichzeitig ein Haken am Endgliede  $l$  des Hebelwerks in entsprechende Vorsprünge der Nabe  $f$  eingreift, und dieselbe dadurch in Drehung versetzt. Doch genügt bei schweren Bünden deren Gewicht, um nach Freigeben von  $k$  durch  $i$  den Arm  $e$  niederzudrücken. Zum richtigen Halten des aufzuwickelnden Drahtes sind in der Trommel mehrere Halterkreuze vorgesehen, welche alle in gleicher Weise gesteuert werden.

**Nr. 666057.** William L. Jones in Park View, N. Y., V. St. A. *Walzwerk.*

Das Walzwerk ist zum Auswalzen von Knüppeln oder Platinen in solcher Weise bestimmt, daß die Längs- und Querstreckung gleich groß ist, so daß der ursprüngliche Umriss des Rohstücks ungefähr er-

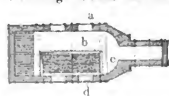


halten bleibt.  $a$  ist z. B. eine für ein Gießgefäß oder dgl. bestimmte Platte, bei der nur der Theil  $a^1$  unter Einhaltung des Umrisses heiß gewalzt werden soll, weshalb der nicht zu streckende Theil  $a^2$  in einer Nuth des Walztisches  $b$  versenkt liegt. Der Walztisch, welcher durch ein Wasserbad  $c$  gekühlt wird, rotirt während des Walzens langsam, so daß alle Theile

von  $a$  in jeder Richtung gestreckt werden. Um der verschiedenen peripheren Geschwindigkeit der zu streckenden Fläche Rechnung zu tragen, besteht die Walze  $d$  aus einzelnen Scheiben, mit Reibung zwischen Festscheiben  $e^1$ ,  $e^2$ ,  $e^3$  auf der Welle  $f$  so gehalten, daß sie eine geringe Eigendrehung ausführen können. Damit der centrale Theil von  $a$  unter  $e^1$  nicht unbeeinträchtigt bleibt, macht die Welle  $f$  während ihrer Umdrehung eine Hin- und Herbewegung in der Längsrichtung, welche durch geeignete Schneckenflächen an den Scheiben  $r$  vermittelt wird. Die Hauptwalze, nicht gezeichnet, treibt durch Schnecken das Schneckenrad  $g$  und Tisch  $h$ , sowie Welle  $i$ . Letztere wiederum treibt durch Schnecke die Welle  $j$  (mit Excentern  $k$ ), durch Kegelradgetriebe die Welle  $l$  und Kurbel  $m$  und ertheilt durch Zahnstange  $n$  und Zahnrad  $o$  der Walze abwechselnd eine halbe Links- und Rechtsdrehung. Durch einen Einrückhebel wird  $n$  an  $o$  angedrückt, also der Walzenantrieb eingerückt und die Excenterbüchsen  $p$  in den Lagern  $s$  gedreht, so daß die Walze auf das Stück  $a$  herabgesenkt wird. Während des nun beginnenden Walzens drücken die Excenterstangen  $q$  die Büchsen  $p$  und also die Walze noch tiefer herunter, zu welchem Zwecke die Lager  $s$  der Büchsen vertical verschiebbar im Maschinengestell liegen. Die Excenter  $k$  sind hinsichtlich des Ausschlags verstellbar, die Dickenverminderung während des Walzens also einstellbar.

**Nr. 665851.** John F. Broadbent in Scranton, Pat., V. St. A. *Heerdofen, Ausdörfen.*

Der Ofen dient zum Anwärmen von Stahlabfällen, bevor dieselben dem Hammer zugeführt werden, in Verbindung mit einer entkohlenden Behandlung, um das

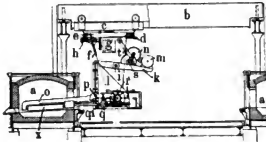


Zusammenschweißen zu erleichtern. Die Abfälle werden durch Thüren  $a$  eingetragt, auf dem ebenen Heerde  $d$  bis auf Weißgluth erhitzt, dann in das Bad  $e$  eingestossen, welches aus dem Glühspan von der Luppenquetsche oder den Walzen, Eisenerz, Borax und dergl. besteht. Während der Entkohlung der ersten Charge wird bereits eine zweite bei  $b$  angewärmt, nach genügender Entkohlung die erste durch  $d$  ausgezogen. Das Bad  $e$  ist in wassergekühlten Rahmen eingeschlossen.

**Nr. 666123.** Samuel T. Wellman, Charles H. Wellman und John W. Seaver in Cleveland, Ohio, V. St. A. *Vorrichtung zum Ausheben von Ingots.*

$a$  sind zwei Reihen von Anwärmmöfen, längs deren der Laufkahn  $b$  mittels eines darauf befindlichen Elektromotors sich bewegt. Quer zu der Ofenreihe bewegt sich die Laufkatze  $a$ , an welcher ein Ring  $d$  hängt, auf dem mittels einer Kugelspur der Ring  $e$  drehbar gelagert ist. An  $e$  ist das Hängewerk  $f$  befestigt, an diesem ein Elektromotor  $g$ , der ein Zahnradgetriebe  $h$  bewegt, welches in einen Zahnkranz an  $d$  eingreift, und so  $e$  und  $f$  dreht. An dem um Zapfen  $i$  (letzterer an  $f$  befestigt) schwingenden Arm  $k$  ist links das Gerüst  $l$  aufgehängt, rechts ein Elektromotor  $m$  nebst Getriebe  $n$  aufgesetzt,  $k$  ist so ungefähr ausbalancirt. Auf dem Gerüst  $l$  ist die Zange zum Erfassen des Ingots nebst Bewegungs-Vorrichtungen, die Anlasser für die verschiedenen Elektromotoren und der Sitz des Apparaturführers angeordnet.  $l$  wird gehoben und gesenkt, indem mittels Motor  $m$  die Kurbel  $s$  hin oder her geschwungen, wodurch der Gelenkhebel  $t$ , dessen oberes Ende an  $f$  fest ist, gestreckt oder geknickt, also  $k$  geschwungen wird. Die

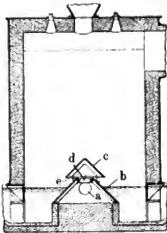
obere Klaue *o* der Zange schwingt um eine in der Vorderwand von *l* angeordnete Achse *p*, die untere Klaue ist an *o* längs verschiebbar geführt. Das hintere Ende von *o* ist durch ein Gelenk mit dem mittleren Zapfen eines in der Horizontalen streckbaren Kniehebels verbunden, dessen rechter Zapfen am Gerüst *l* unbeweglich ist und dessen linker Endpunkt an dem Gleitblock *q* sitzt, an welchem mittels Stange *q'* die untere Klaue sitzt. Da der linke Theil von *o*



schwerer als der rechte ist, wird letzterer bei anbelasteter Zange angehoben, der Kniehebel also gestreckt und die untere Klaue vorgeschoben sein. Wird aber *o* auf einen Jugo *z* niedergesetzt und dabei das linke Ende von *o* leicht gehoben, so wird die untere Klaue etwas zurückweichen, sich aber beim Anheben um so fester gegen *z* andrücken, je schwerer letzterer. Für verschiedene lange Jugs kann mittels Handrads *r* die Stange *q'* in den Block *q* längs verschoben werden. Die Vorrichtung ist äußerst beweglich, der Kraftaufwand auf das geringste beschränkt.

**Nr. 665730.** Edward J. Duff in Liverpool, England. *Gaserzeuger.*

Der Gaserzeuger wird mit Zuführung von Luft und Dampf unter Druck betrieben, unter Gewinnung von Ammoniak als Nebenprodukt. Da die Roste, auf denen der Brennstoff liegt und innerhalb deren das Luft-

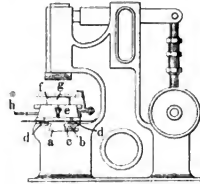


Dampfgemisch bei *a* eintritt, sich durch die feuchtwerdende Asche leicht verstopfen, werden dieselben hier durch geschlossene dachförmige Flächen *b* und *c* ersetzt, zwischen denen durch *d* und *e* Luft und Dampf austreten. Zu bemerken ist noch, daß die Austrittsöffnung unmittelbar über dem Spiegel des Wasserverschlusses angebracht ist, damit die vom Dampf durchschrittene Brennstoffschicht möglichst hoch ausfällt.

**Nr. 666248.** James A. Scott in Edwardsville, Ill., V. St. A. *Verschiebbarer Amboß für Krafthammer.*

Der Amboß ist mit seinem Untertheil in einer unterschrittenen Führung *a* des Gestells gehalten, deren Breite durch einen an einer schrägen Seiteaufläche

gleitenden, mittels Schraube *b* umstellbaren Keil *c* geregelt werden kann. Der Amboß gleitet mit gehärteten Platten *d* auf ebensolchen im Gestell eingelassenen. Zwischen den Platten *d* münden Ockkanäle,



welche durch *e* gespeist werden. Der Amboß wird durch einen am Gestell angebrachten Hebel *h* während der Arbeit des Hammers seitlich verschoben, um das Arbeitsstück über die abgerundeten Kanten *f* des Gesenkes *g* auszustrecken.

**Nr. 666851.** John Lanz in Pittsburg, Pat. V. St. A. *Verfahren zum Walzen von Werkstücken mit in der Längsrichtung wechselndem Querschnitt.*

Das Verfahren ist an der Herstellung eines brechstangenartigen Werkzeugs und einer Wagenachse erläutert. Im ersten Falle wird der Knüppel zunächst seitlich zwischen den konischen Flächen *a* durchgeschickt, deren Abstand in der Mitte gleich der Dicke des Knüppels ist. Es wird erst die eine Hälfte des Knüppels, darauf, nach Drehung der Querachse um 90°, die andre Hälfte keilförmig gestaltet und dabei in der Querrichtung gestreckt, unter Erhaltung der Knüppellänge. Die Streckung bis zu dem größten

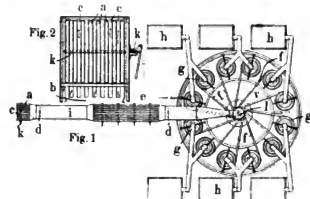


Querschnitt des endgültigen Werkzeugs wird in den Kalibern *b c d* bewirkt. Nun wird an einem Ende ein Kopf geformt, der später (von Hand) etwa zu einer Klaue zum Unterfassen unter einen Nagel u. s. w. gebildet wird. Der Stab wird hierzu auf die concentrischen Flächen *e* gelegt, neben dem Kaliber *g* mit auf einer gewissen Strecke *f* des Umfangs zurückweichender Fläche. Wenn die Anfänge der vorspringenden Kaliberflächen sich eben übereinanderstellen, wird der Stab so dazwischen eingeführt, daß das Endstück des Stabes noch ins Freie fällt und so der Kopf gebildet. Die Verjüngung des Stabes vom Kopf bis zum Griff wird in ähnlicher Weise in Absätzen angewandt, unter Drehung um 90° nach jedem Absatz. Dem sich nunmehr in einer Reihe von aufeinanderfolgenden Einziehungen verjüngenden Stiel wird schließlich in einer Presse gleichmäßig kegelförmig Gestalt gegeben. In ähnlicher Weise wird bei der Herstellung einer Wagenachse verfahren.

**Nr. 666978.** Rudolph Ruetschi in Argentine Kansas, V. St. A. *Vorrichtung zum Niederschlagen von Flugstaub aus metallurgischen Öfen.*

Die Ofengase gehen zunächst, durch einen bei *a* angeordneten Ventilator angesaugt, zwecks Kühlung durch eine Anzahl schmaler Kanümen *a* (in Figur 1 von oben, in Figur 2 im Querschnitt dargestellt), welche unten in einen gemeinschaftlichen Rumpf *b* münden, dessen trichterförmig zusammengezogenes unteres Ende mittels eines Schiebers in eine Förder-

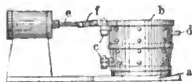
röhre mündet, in welcher der durch den Schieber passierende Flugstaub von einem Förderriemen aufgenommen wird. *k* sind Klopffvorrichtungen, um die Kammerwände von *a* zu erschüttern und den Flugstaub abzuklopfen. In den Zwischenräumen *c* der Kammern steigt die äußere Luft frei auf. *d* sind Flügelräder, durch die Gase bewegt und dieselben mischend. Kanal *i* ist ebenfalls mit Schiebern an der Unterseite versehen. *e* ist eine zweite Kühlvorrichtung gleich *a*. Aus *e* treten die Gase unter Zumischung frischer Luft



durch *l* in den Ventilator *e* und durch Röhren *f* nach Stanabscheidern *g*, hinter denen noch Freudenbergische oder Prinzische Stanbsammler *h* angeordnet sein können. Die Abscheider bestehen aus 3 concentrischen Kammern mit wassergekühlten Zwischenräumen und ebenso gekühlter Decke. Die Kammern münden in einen gemeinsamen Kumpf (wie *a*). Die Gase treten oben tangential in die äußerste Kammer ein, unten aus und in die mittlere Kammer ein, schließlich unten aus der inneren Kammer in das nach *h* führende Rohr. Abgeänderte Einrichtungen für *g* und für *a* sind beschrieben.

**Nr. 667 181.** John Illingworth in Newark, N. J., V. St. A. Vorrichtung zum Beschieben von Schmelztiegeln.

Damit die z. B. bei der Herstellung von Tiegeln benutzten Tiegel in der Zeit zwischen Gießen und Wiederbeschieben nicht schädlicher Abkühlung

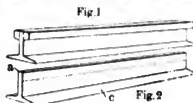


ausgesetzt sind, wird jeder Tiegel *a* sofort in ein mit dickem Futter von Asbest oder dergl. versehenen Gehäuse *b* mit Scharnier *c* und Handgriffen *d* eingeschlossen. Darauf wird der rechts hin und her gehende Kolben *e* in Bewegung gesetzt, welcher mittels Gelenk *f* den Tiegel *a* schüttelt, so daß sich der eingefüllte Einsatz gut zusammensetzt.

**Nr. 667 198.** Charles F. Dicknison in Wheeling, W. Va., V. St. A. Herstellung von Eisenträgern.

Das Verfahren bezweckt die Herstellung von Eisenträgern aus Eisenbahnschienen, auch Ausschufs- oder ältere Schienen. Zuerst werden die seitlich vorspringenden Theile des Schienenkopfes, wie in der Zeichnung Figur 1 punktiert angedeutet, abgesägt und dadurch ein Stück Figur 2 erhalten, das erheblich höher ist, als die bei demjenigen Verfahren erhaltenen, bei welchem der Kopf quer abgetrennt wird. Das Stück kann für sich als Träger oder dgl. oder mit

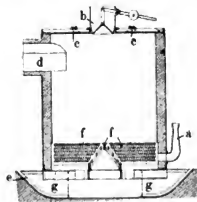
andern combinirt verwendet werden. Es können aber auch zwei Stücke Figur 2 mit den Kanten *a* zusammengeschweißt werden, um einen T-Träger, oder durch Abtrennen der entsprechenden Flantchen



oder Eisen zu erhalten. Um den Fuß *c* während des Anwärmens vor Verbrennen zu schützen, werden eine Anzahl Stücke *a* mit den Flantchen in einem theilbaren und zusammenschließbaren Gehäuse eingeschlossen, so daß nur die herausragenden Kanten *a* der Ofenhitze ausgesetzt sind.

**Nr. 666 795.** William H. Bradley in Bellevue, Pa., V. St. A. Gaserzeuger.

Die Erfindung bezieht sich auf den Rost und die Aschengrube des im übrigen wie üblich mit Düse *a*, Füllöffnung *b*, Schürlöchern *c*, Gasabzug *d* und Sumpf *e* versehenen Erzeugers. Der Rost besteht aus 4 im Kreuz gestellten, satteldachartigen Rosten *f* aus gelochtem Blech oder dergl. Die Bleche sind an den



Kanten, an welchen die Sattelroste zusammenstoßen, ausgebogen, gezahnt oder dergl., damit diese Kanten von Luft durchstrichen und vor dem Verbrennen geschützt werden. In dem Sumpf ist an jeder Seite ein Paar unter den Ofen greifender Wangen *g* angeordnet. Da deren Abstand größer ist als die Breite eines Sattelrostes, kann man mittels eines Eisens zwischen den Wangen hindurch an den Rost kommen, ohne die inmitten der Wangen liegende Asche anzurühren.

**Nr. 667 192.** William K. Craig in Shelby, Ala., V. St. A. Becherwerk zum Fördern von Erz.

Jeder Becher besteht aus einem einzigen Stück Blech. Die vordere Kante ist zu einer Lippe *a* gebogen, die hintere zu einer Hülse *b*, über welche die Lippe des nächsten Bechers übergreift. Die Seitentheile *c* sind aufgebogen und mit Löchern *d* versehen, welcher der Hülsoffnung entsprechen. Die Förderkette kann freitragend über Förderscheiben geführt sein. Es können aber auch an den Wangen des Förderbechers von *d* nach *a* gehende anliegende Seitenschienen angeordnet sein, welche durch die Hülzen *b* gesteckte Bolzen untereinander verbinden. An den Enden der Bolzen sind in diesem Falle kleine Rollen aufgesteckt, welche auf einer hölzernen Bahn laufen und so die Förderkette tragen. Die Einrichtung soll bei einfachster Herstellung tragkräftig sein.



# Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat Januar 1902	
		Werke (Firmen)	Erzeugung Tonnen.
<b>Puddel- Roheisen und Spiegel- eisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	18	24 649
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	21	32 878
	Schlesien . . . . .	9	28 142
	Pommern . . . . .	1	3 342
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	1 250
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	4 000
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	9	14 077
	Puddelroheisen Sa. . . . .	60	108 338
	(im Decbr. 1901 . . . . .)	60	120 186)
	(im Januar 1901 . . . . .)	62	132 446)
<b>Bessemer- Roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	3	26 418
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	2	1 933
	Schlesien . . . . .	1	3 951
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	2 910
	Bessemerroheisen Sa. . . . .	7	36 212
	(im Decbr. 1901 . . . . .)	8	37 941)
	(im Januar 1901 . . . . .)	6	40 761)
<b>Thomas- Roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	12	137 481
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	—	—
	Schlesien . . . . .	3	15 947
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	18 927
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	4 300
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	17	195 166
	Thomasroheisen Sa. . . . .	34	371 821
	(im Decbr. 1901 . . . . .)	34	351 709)
	(im Januar 1901 . . . . .)	37	398 997)
<b>Gießerei- Roheisen und Gußwaaren I. Schmelzung.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . . . .	13	63 782
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	5	12 870
	Schlesien . . . . .	6	4 626
	Pommern . . . . .	1	6 930
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	4 010
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	2	2 280
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	10	45 819
	Gießereiroheisen Sa. . . . .	39	140 317
	(im Decbr. 1901 . . . . .)	36	131 709)
	(im Januar 1901 . . . . .)	44	132 008)
	Zusammenstellung:		
	Puddelroheisen und Spiegelroheisen . . . . .	—	108 338
	Bessemerroheisen . . . . .	—	36 212
	Thomasroheisen . . . . .	—	371 821
	Gießereiroheisen . . . . .	—	140 317
	Erzeugung im Januar 1902 . . . . .	—	656 688
	Erzeugung im December 1901 . . . . .	—	641 545
	Erzeugung im Januar 1901 . . . . .	—	695 212
	Erzeugung der Bezirke:		Januar 1902 Tonnen.
	Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen . . . . .	—	252 230
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	—	47 681
	Schlesien . . . . .	—	52 666
	Pommern . . . . .	—	10 272
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	—	28 097
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	—	10 580
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	—	255 062
	Sa. Deutsches Reich . . . . .	—	656 688

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Eisenhütte Düsseldorf.

Am Vorabend der letzten Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute fand, wie üblich, eine Versammlung der Eisenhütte Düsseldorf unter dem Vorsitz des Hrn. R. M. Daelen statt. Der sehr zahlreich besuchten Versammlung wurden von dem Vorsitzenden und den Hrn. Emil Dücker und F. W. Lührmann-Düsseldorf an Hand zahlreicher Pläne und Zeichnungen eingehende Mittheilungen über die Industrie- und Gewerbeausstellung in Düsseldorf unterbreitet. Die interessanten Ausführungen ertönten lebhaften Dank, namentlich wurde auf die großen Verdienste des Hrn. Civil-Ingenieur Emil Dücker — der technischen Seele des Ausstellungs-Unternehmens — hingewiesen, der unermüdlich und in anfordernder Weise ehrenamtlich seine ganze Arbeitskraft und seine reichen technischen Erfahrungen für das Gelingen des großartigen Unternehmens einsetzt. Die Berichte nebst zugehörigen Plänen werden demnächst in „Stahl und Eisen“ zur Veröffentlichung gelangen.

Am folgenden Morgen fand eine Begehung des Ausstellungsgeländes statt, an der sich etwa 300 bis 400 Mitglieder beteiligten, die in hohem Grade von dem Gesehenen befriedigt waren.

### British Iron Trade Association.

In einer am 28. Januar abgehaltenen Vorstandssitzung wurde die Herausgabe eines Memorandums,

#### den neuen deutschen Zolltarif

betreffend, beschlossen. Wir entnehmen demselben die folgenden Bemerkungen.\*

Der Handel in Eisen und Stahl zwischen Deutschland und England hat den Verhältnissen und Bedürfnissen beider Länder in einer passenden und für beide Theile vortheilhaften Weise Rechnung getragen. Deutschland hat von England Roheisen und Schiffbaumaterial und England von Deutschland besonders Draht, Träger und andere Fertig- oder Halbfabricate bezogen. Vom Roheisen abgesehen, ist die Handelsbilanz in jüngster Zeit zu Gunsten Deutschlands ausgefallen. Mit anderen Worten, Deutschland hat eine größere Tonnanzahl Fertigfabricate nach England verschifft als umgekehrt England nach Deutschland. Diese Thatsache beweist, daß die deutschen Fabricanten keines stärkeren Zollschatzes gegen England bedürfen. Man kann wohl erwarten, daß Deutschland bei Regelung seiner auswärtigen Handelsbeziehungen zwischen Ländern wie den Vereinigten Staaten einerseits und England andererseits unterscheidet. Erstere erheben Zölle von deutschen Waaren, welche deren Einfuhrung mehr oder weniger verhindern, letztere lassen deutsche Erzeugnisse gänzlich frei ein. Die vorgeschlagene Zollerrhöhung auf die deutsche Einfuhr von Eisen und Stahl kann nur zwei Gründe haben: 1. das Staatseinkommen zu erhöhen und 2. den deutschen Fabricanten einen größeren Schutzz zu gewähren. Beides läuft auf dasselbe hinaus, nämlich dem deutschen

Fabricanten, welcher schon lange seine Fähigkeit zum Wettbewerb auf dem Weltmarkt bewiesen hat, stärkeren Schutz zu sichern. Derselbe ist dadurch in den Stand gesetzt, ein größeres Monopol aufzubauen, obgleich er desselben nicht bedarf und es nur auf Kosten des deutschen Consumenten erwerben kann. Es liegt auf der Hand, daß keine Vermehrung des Staatseinkommens von Zöllen erwartet werden darf, welche den internationalen Handel erschweren. Man kann im allgemeinen annehmen, daß Fabricanten selbst in Schutz-zollländern keinen Schutz gebrauchen. Jedenfalls kann dies in Deutschland nicht der Fall sein, welches jährlich mehr als 1½ Million Tonnen Eisen- und Stahl-fabricate im Werthe von 20 Millionen Pfund ausführt.

Der deutsche Verbraucher hat um so mehr Anspruch auf Berücksichtigung, da sich in den letzten Jahren mächtige Syndicate gebildet haben, welche die Erzeugung und die Preise der deutschen Stahl- und Eisenfabricate controliren. In der That haben dieselben bereits ein Monopol in einer großen Zahl von Fabricationszweigen erlangt und ist der ausländische Wettbewerb, so beschränkt er auch sein mag, der einzige wirksame Schutz gegen eine für den Consumenten unerträgliche Preissteigerung sowie gegen die Schädigung des allgemeinen Handels. Es unterliegt keinem Zweifel, daß die deutschen Syndicate bis jetzt ihre große Macht mit Maß gebraucht und die Preise für den inländischen Verbranch nicht übermäßig erhöht haben, aber es bleibt trotzdem eine wohlbekannte Thatsache, daß inländische Verbraucher beträchtlich mehr für deutsche Fabricate bezahlen als ausländische Käufer und daß der answärtige Handel Deutschlands zum großen Theil auf Kosten des deutschen Consumenten aufgebaut ist, welcher meistens nur ein indirectes Interesse an demselben hat.

Monopole, mögen sie nun vollständig oder theilweise vorhanden sein, sind zu allen Zeiten schwer in Schranken zu halten. Auch Deutschland hat keine Sicherheit, daß die Mäßigung, welche bisher die Operationen seiner Syndicate begleitet hat, andauern wird. Eine starke Versuchung, die Preise zu steigern, würde dadurch geschaffen werden, daß man den Schutz beseitigt, welchen der fremde Wettbewerb bietet. Diesen Wettbewerb durch zu hohe Schutzzölle zu unterbinden, würde eine sehr fehlerhafte Politik sein, selbst im Sinne der Fabricanten, deren Erfolg und Sicherheit zum großen Theil auf ihrer Bereitwilligkeit, zu verkaufen und ihrer Fähigkeit, zu verhältnismäßig niedrigen Preisen zu fabriciren, beruht.

Nach diesen allgemeinen Bemerkungen geht das Memorandum noch auf zwei besondere Fälle der Zollerrhöhung ein, welche vom englischen Standpunkt aus ein besonderes Interesse bieten. Bis vor nicht langer Zeit haben deutsche Schiffbauer einen großen Theil ihres Bedarfs an Blechen, Winkelisen u. s. w. aus England bezogen. In den letzten Jahren hingegen hat sich eine bedeutende Industrie in diesen Artikeln in Deutschland entwickelt; deutsche Fabricanten haben sogar vor einiger Zeit Blech- und Winkelisen auf englischen Märkten zu niedrigeren als den dort herrschenden Preisen angeboten, ein Zeichen, daß sie keines weiteren Zollschatzes bedürfen. Nichtsdestoweniger hat man vorgeschlagen, die Zölle auf gewisse Gattungen von Platten und Blechen (0,5 bis 1 mm von 5 auf 5,50 sh., und 0,5 mm oder weniger von 5 auf 6 sh.) zu erhöhen. Die einzige Folge dieser Maßregel würde sein, die deutsche Schiffbauindustrie in ihrer Entwicklung zu hemmen, indem man ihr den Antrieb, welcher in der Möglichkeit eines beschränkten

\* Nach der „Iron and Coal Trades Review“ vom 31. Januar 1902.



fremden Wettbewerbs liegt. raubt.\* Dieselbe Bemerkung paßt auch auf verzinnete Bleche, deren Einfuhrzölle erhöht werden sollen. (0,5 mm oder weniger von 5 auf 6 *M.*) Es ist wahrscheinlich, daß die wichtigen Fisch-, Gemüse- und Obstconservenindustrien durch eine Verbilligung der verzinneten Bleche gewinnen würden, zumal die Fabrication verzinneter Bleche in Deutschland in sehr wenigen Händen liegt und die Fabricanten bereits bei einem Minimalzoll von 2,10 £ auf die Tonne, zu welchem noch die Schiffsfracht kommt, nahezu ein Monopol besitzen.

In derselben Sitzung wurde ein Bericht über die Frage der Einführung der

#### Normalprofile \*\*

vorgelegt, welcher folgende wesentliche Mittheilungen enthält. Der Secretär der Association stellte durch ein an die englischen Stahlfabricanten gerichtetes Rundschreiben fest, daß der Handel im allgemeinen der Einführung von Normalprofilen, soweit sich dieselbe ermöglichen lasse, günstig gegenüber stehe. Außerdem wurden Briefe, dieselbe Angelegenheit betreffend, an die „Institution of Civil Engineers“, die „Institution

\* Mit welchem Maße von Sachkenntnis der Bericht geschrieben ist, erhellt aus diesen Proben. Thatsächlich sind in dem neuen Tarif-Entwurf die Zölle gerade auf die genannten Bleche ermäßigt, während Schiffbaumaterial nach wie vor frei hereinkommen soll.

*Die Redaction.*

\*\* Vergl. auch „Stahl und Eisen“ 1901 S. 1329.

of Mechanical Engineers“, die „Institution of Naval Architects“ n. a. gerichtet. Die „Institution of Civil Engineers“ bildete eine Commission, welche im Juni des vergangenen Jahres drei Tage lang Sitzungen abhielt. Dieselbe sprach sich mit überwältigender Mehrheit für die Annahme von Normalprofilen aus, und theilte sich in folgende Unterabtheilungen:

1. Brücken und allgemeiner Eisenbau.
2. Schienen.
3. Untergestelle von rollendem Eisenbahnmateriale.
4. Schiffbau.

In der ersten Sitzung des Subcommittees zu 3 wurde der Secretär beauftragt, mit Hülfe von hervorragenden Ingenieurs, Fabricanten von rollendem Eisenbahnmateriale u. s. w. folgende Angabe zu erhalten:

1. Eine Liste von Profilen für Winkelisen, Träger und andere im Bau von rollendem Eisenbahnmateriale verwandte Constructionstheile.
2. Welches sind die gebräuchlichsten der in dieser Liste mitgetheilten Profile.
3. Welche Profile sind vortheilhafter Weise beizubehalten, welche abzuschaffen.

Geldbeiträge zur Ausführung dieser Arbeit sind von der „Institution of Civil Engineers“ und anderen verwandten Vereinen bewilligt.\*

\* Die Frage der Normalprofile wurde in jüngster Zeit auch ausführlich in einem Vortrag von dem „Institut of Marine Engineers“ behandelt.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Die durch Hochofengas betriebene Gebläsemaschine auf der „Niederrheinischen Hütte“ bei Duisburg-Hochfeld.

Durch Hochofengas betriebene Maschinen sind — wie zur Genüge bekannt — in Deutschland schon mehrere Jahre, zwecks Erzeugung von Electricität, im Betriebe. Die Ehre, das erste größere, durch Hochofengas betriebene Gebläse in der deutschen Eisenhüttenindustrie in Betrieb genommen zu haben, gebührt Hrn. Canaris, Hüttdirector der „Niederrheinischen Hütte“, der zu der Besichtigung des Gebläses am 17. Februar eingeladen hatte. Die Constructeure der Maschine sind Gebr. Körtting in Körtingsdorf bei Hannover für die Gasmaschine, und die Siegerne Maschinenbau Act.-Ges. vorm. A. & H. Oechelhäuser in Siegen für das Gebläse. Kurz beschrieben und (in Figur 41) dargestellt ist diese Maschine in „Stahl und Eisen“ 1901, Seite 500.\*

Bisher bestand die Vereinigung der Betriebstheile zur Erzeugung von Roheisen aus Dampfkessel, Gebläsemaschine, Hochofen. Jetzt besteht diese Vereinigung nur noch aus Gebläsemaschine und Hochofen. Der Dampfkessel ist aus dieser Vereinigung ausgeschieden; sie ist also viel einfacher geworden. Wenn der Hochofen in der früheren Vereinigung den Dienst als Generator\*\* versagte, d. h. kein oder zu wenig

Gas zur Heizung der Dampfkessel lieferte, heizte man die Dampfkessel mit Kohlen. An Stelle dieser Reserve muß jetzt da, wo nur ein Hochofen im Betriebe ist, der Generator treten. Auch dieser ist da nicht nöthig, wo mehrere Hochöfen gleichzeitig betrieben werden. Immer aber scheidet der Dampfkessel aus dem Hochofenbetriebe aus. Der frühere Kreislauf — Gas, Dampf, Wind, Gas — ist wesentlich, und zwar zu dem Kreislauf — Gas, Wind, Gas — vereinfacht und es wird bei dieser vereinfachten Form viel Gas erspart, welches zum Zwecke anderer Kraftäufserungen in anderen Gasmaschinen nutzbar gemacht werden kann.

Die Hochofengas-Gebläsemaschine der „Niederrheinischen Hütte“ heimelt jeden Besucher sofort an, weil sich die Körtting-Gasmaschine, als doppelwirkende Zweitactmaschine, äußerlich nur wenig von einer Dampfmaschine unterscheidet. Auch ist der Gang der Maschine sehr ruhig, es macht das mit Riedler-Stumpf-Ventilen ausgerüstete Gebläse kein ungewohntes Geräusch. Die Maschine lief mit 100 und 120 Umdrehungen ebenso ruhig, wie mit 50 Umdrehungen; sie liefert auf jede Umdrehung etwa 5 cbm Wind, welche Menge den unvermeidlichen Verlusten und dem Bedarf von 1 kg Koks an Sauerstoff zur Vergasung etwa entspricht. Sie leistet etwa 500 eff. P. S., wird mit Presluft angelassen und vollzieht sich die Inangsetzung einer solchen Maschine viel einfacher und rascher, als diejenige einer Dampfmaschine, weil bei letzterer das durch Condensation des Dampfes gebildete Wasser die allergrößte Vorsicht beim Anlassen verlangt.

Das Hochofengas wird auf der „Niederrheinischen Hütte“ für diese Gebläsemaschine in der Weise gereinigt, daß es nacheinander durch ein Körttings Dampfstrahlgebläse, durch zwei mit Koks gefüllte

\* Photographien dieses Gebläses sollen in einem der nächsten Hefte von „Stahl und Eisen“ wiedergegeben werden.

\*\* „Dingler“ 1870, Band CXCV, S. 254. „Stahl und Eisen“ 1884, S. 278 und 345; 1888, S. 831; 1892, S. 477.

Wascher und durch einen mit zwei Sägemehlhornden versehenen Kasten geht. Das Gas wurde schon beim Durchgang durch das Strahlgebläse, in das auch Wasser eingelassen wird, so intensiv gereinigt, daß sich weiterhin nur noch verschwindend geringe Spuren von Staub vorfinden; ob der Durchgang durch das Strahlgebläse allein schon einen genügenden Grad von Staubbefreiung ergibt, wird die sich auch auf den Dampf- und Wasserverbrauch dieser Reinigungsart erstreckende Untersuchung lehren, deren Ergebnisse wir demnächst an dieser Stelle mittheilen zu können hoffen.

Wir hätten somit außer dem Theisenchen und dem Ventilator einen dritten Apparat, der als Staubbereiniger gebraucht werden kann. Zu erwähnen ist auch, daß die Gasmachine sowohl, wie das Gebläse, von der ersten Umdrehung an, vorzüglich gearbeitet haben und daß außer dem Fressen eines kleinen Bolzens überhaupt keine Störung vorgekommen ist.

Dem Vernehmen nach wird in diesen Tagen ein zweites größeres Hochofengebläse mit Gichtgasbetrieb auf der Ilseider Hütte in regelmäßigen Betrieb genommen werden. Die Gasmachine, gleichfalls von 500 P.S., ist hier eine von Borsig nach dem System Oechelhäuser gebaute Zweitactmaschine; das Gebläse, mit einem Mechanismus zur vorzeitigen Absperrung des Ansaugens versehen, für den Fall, daß man, unter Verzicht auf einen Theil der Windmenge, einen den normalen übersteigenden Winddruck erzielen will, ist gleichfalls von der Siegener Maschinenbau-Act.-Ges. vorm. A. & H. Oechelhäuser in Siegen geliefert. Dieselbe Firma hat ein 600pferdiges Gebläse, einschließlic Körtling-Gasmachine, für die Firma Gebr. Stumm, sowie eine 500pferdige, der Maschine der Niederrheinischen Hütte entsprechende Gebläsemaschine für die Düsseldorfer Ausstellung 1902 in Arbeit.

Auf dieser Ausstellung wird außerdem eine große Gebläsemaschine für Hochofengas ausgestellt, welche von der Kölnischen Maschinenbau-Act.-Ges. in Bayenthal-Köln als eine Verbindung einer Oechelhäuser-Dessau-Gasmachine mit einem Gebläsecyliner gebaut wird. Endlich stellt die Gutehoffnungshütte in Oberhausen eine Verbindung einer Deutzer Gasmachine mit einem Gebläsecyliner an.

Osnabrück, im Februar 1902.

Fritz W. Lürmann.

#### Roheisenerzeugung der Vereinigten Staaten im Jahre 1901.\*

Die soeben erschienene Statistik der „American Iron and Steel Association“ giebt die Roheisenerzeugung der Vereinigten Staaten für das verfllossene Jahr mit 16 132 408 t an, es bedeutet dies gegen das Vorjahr, das die bis dahin höchste Roheisenerzeugung aufzuweisen hatte, ein Mehr von 15,1 %.

In den letzten 6 Halbjahren stellte sich die Erzeugung wie folgt:

	1899	1900	1901
I. Halbjahr	6 389 794	7 764 850	7 797 407
II. Halbjahr	7 448 840	6 245 020	8 335 001
Insgesamt	13 838 634	14 009 870	16 132 408

Die Entwicklung der amerikanischen Roheisenerzeugung der letzten Jahrzehnte zeigt die nachstehende Tabelle:

	t		t
1892	9 303 512	1897	9 807 123
1893	7 238 494	1898	11 962 317
1894	6 763 906	1899	13 838 634
1895	9 597 449	1900	14 009 870
1896	8 761 097	1901	16 132 408

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 5 S. 247.

Nach den Sorten vertheilt sich die Roheisenerzeugung wie folgt:

	1900		1901	
	t	%	t	%
Gießerei- und Puddel-Roheisen	4589 717	32,8	4 613 330	28,6
Bessemer-Roheisen	8070 547	57,6	9 750 342	60,4
Basisches Roheisen	1 089 534	7,8	1 472 012	9,2
Spiegeleisen- und Ferromangan	280 072	1,8	296 724	1,8
	14 009 870		16 132 408	

Es betrug die Roheisenerzeugung:

mit Anthracit und Koks . . . . .	1 703 881	12,2	1 739 927	10,8
mit bituminöser Kohle und Koks	11 915 355	85	14 002 904	86,8
mit Holzkohle . . . . .	345 312	2,5	365 910	2,3
mit Holzkohle u. Koks . . . . .	45 322	0,3	23 667	0,1
	14 009 870		16 132 408	

Die unverkauften Roheisenbestände auf den Hütten und in den Lagern der Pig Iron Warrant Company beliefen sich am Jahresende auf 74 825 t, d. i. nicht einmal die Production zweier Tage gegen 453 156 t Ende 1900 und 69 402 t Ende 1899.

Die Betheiligung der einzelnen Staaten an der Roheisenerzeugung ist aus folgender Tabelle ersichtlich:

Staat	Tonnen zu 1000 kg	
	1900	1901
Massachusetts . . . . .	3 633	3 440
Connecticut . . . . .	10 397	8 577
New York . . . . .	297 512	288 200
New Jersey . . . . .	172 986	158 298
Pennsylvania . . . . .	6 467 790	7 460 749
Maryland . . . . .	294 714	308 037
Virginien . . . . .	498 467	455 841
Nord Carolina . . . . .	29 448	27 770
Georgia . . . . .		
Alabama . . . . .	1 203 286	1 244 815
Texas . . . . .	10 313	2 310
West Virginien . . . . .	169 426	169 263
Kentucky . . . . .	72 707	69 557
Tennessee . . . . .	367 985	342 433
Ohio . . . . .	2 510 446	3 379 648
Illinois . . . . .	1 385 197	1 622 400
Michigan . . . . .	166 331	173 494
Wisconsin . . . . .	187 751	210 872
Minnesota . . . . .		
Missouri . . . . .		
Colorado . . . . .	161 751	206 664
Oregon . . . . .		
Washington . . . . .		
	14 009 870	16 132 408

Es war im Jahre 1890, als die Roheisenerzeugung der Ver. Staaten zum ersten Mal diejenige Großbritanniens überschritt, im Jahre 1894 war sie sogar wieder geringer, als die britische, und während sie ferner im Jahre 1895 derjenigen Deutschlands noch annähernd gleich kam, hat sie für das Jahr 1901 beide Länder zusammen übertraffen, während eine erstaunliche Leistung! Die Hauptproduktionszunahme des letzten Jahres liegt beim Bessemerroheisen, von welchem 21 %

mehr erzeugt wurden, als im Vorjahre, während die Gesamtserzeugung, wie Eingangs erwähnt, um 15,1% gestiegen ist. Bezeichnend für die enorme Aufnahmefähigkeit des amerikanischen Marktes ist, daß trotz der großen Produktionssteigerung die Lagerbestände noch um rund 368 000 t während des Jahres zurückgegangen sind.

Im neuen Jahre hat die Produktionssteigerung noch weiter zugenommen; die Wochenleistungsfähigkeit im Betrieb befriedigend. Die Höchsten betrug am

1. Januar 1901	250 351 tons
1. April 1901	296 676 "
1. Juli 1901	310 950 "
1. October 1901	307 982 "
1. November 1901	320 824 "
1. December 1901	324 761 "
1. Januar 1902	298 460 "
1. Februar 1902	340 612 "

Dabei sanken die amerikanischen Vorräte seit Jahresanfang noch weiter, nämlich um mehr als 58 000 tons. Die Januarproduktion betrug 1 450 000 tons; sie hätte noch größer sein können, wenn nicht infolge Wagenmangels empfindlicher Koksangel herrschte hätte, der neuerdings wiederum durch die starken Stürme, unter denen die Verkehrsmittel gelitten haben, eine weitere Steigerung erfahren hat. Immerhin entspricht die Produktion der am 1. Februar d. J. im Betrieb befindlich gewesenen Hochöfen einer Jahresleistung von nicht weniger als 18 Millionen tons!

#### Einfuhr und Ausfuhr von Eisen, Stahl und Maschinen der Vereinigten Staaten.\*

Nach den offiziellen Mittheilungen des Bureau of Statistics wurden in den letzten drei Jahren in die Ver. Staaten eingeführt:

	1899	1900	1901
	Tonnen zu 1000 kg		
Eisenerze	685 867	893 908	982 421
Roheisen	41 039	53 404	63 937
Schrott	11 100	34 982	20 452
Stabeisen	22 470	22 400	23 674
Eisenbahnmateriale	2 168	1 471	1 935
Bandeisen	674	168	3 230
Stahlhalbzeug	12 800	12 910	8 281
Bleche und Platten	7 151	5 225	5 715
Weißblech	59 803	61 842	78 620
Walzdraht	18 249	21 366	17 070
Draht und Drahtfabricate	2 401	1 872	4 194
Amboise	243	227	254
Ketten	190	264	201

ferner:

	im Werthe von Dollar		
Messerwaren	1 408 811	1 577 589	1 707 305
Feilen und Raspeln	47 624	70 283	52 353
Feuerwaffen	798 742	846 274	1 081 428
Maschinen	2 185 566	3 916 458	2 996 202
Nadeln	396 412	369 365	404 294
Munition	158 734	207 706	292 582
Sonstige Eisenwaren	1 456 407	1 686 183	1 753 077

Die Zunahme in der Einfuhr von Eisenerzen dürfte in der Hauptsache auf größere Zufuhren aus Cuba zurückzuführen sein, die vermehrte Einfuhr von Weißblechen findet ihre Erklärung in dem langen Streik des letzten Sommers. Bemerkenswerth ist der Rückgang der Maschinenzufuhr, derselbe soll in der Hauptsache auf Textilmaschinen entfallen.

Die Ausfuhr stellte sich dem Werthe nach in den letzten 4 Jahren wie folgt:

1898	827 715 50 \$	1900	129 633 480 \$
1899	1 056 900 047 \$	1901	102 539 797 \$

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, Nr. 5 S. 247.

Die amtliche Statistik führt nur einen Theil der hierhin gehörigen Erzeugnisse der Menge nach auf und zwar:

	1899	1900	1901
	Ausfuhr in Tonnen zu 1000 kg		
Eisenerze	41 841	52 283	65 738
Ferromangan	13	32	—
Roheisen	232 298	291 372	82 477
Schrott	77 858	48 040	14 426
Stabeisen	11 071	13 495	18 009
Walzdraht	17 281	10 821	8 293
Sonstiges Walzeisen	30 010	82 655	27 830
Blöcke, Knüppel u. s. w.	26 015	109 190	29 072
Bandeisen	2 914	3 074	1 581
Eisenschienen	6 545	5 460	915
Stahlschienen	275 612	361 945	323 144
Eisenblech	6 295	9 459	7 013
Stahlblech	51 988	46 275	24 257
Weißblech	135	277	445
Baueisen	55 112	68 797	54 869
Gezogene Draht	118 159	79 250	89 634
Schnittene Nägel	10 134	11 339	9 450
Drahtstifte	34 072	27 839	19 070
Sonstige Nägel und Stifte	2 109	1 836	1 926

Die Ausfuhr der nur dem Werthe nach registrierten Eisenfabricate und Maschinen ist aus nachstehender Anstellung ersichtlich:

	1899	1900	1901
	Ausfuhr in Dollar		
Wagenräder	163 923	172 153	204 107
Gutswaren, sonst nicht aufgeführt	1 348 746	1 498 985	1 247 697
Röhren und Rohrverbindungen	6 763 395	5 994 521	5 116 904
Oefen	524 324	566 978	656 177
Cash Registers**	—	860 622	931 984
Elektrische Maschinen	3 145 838	5 286 224	5 623 442
Wäschereimaschinen	182 832	475 952	517 842
Werkzeugmaschinen	6 840 924	6 210 594	3 003 871
Buchdruckmaschinen	1 037 644	1 295 379	790 559
Pumpen und Pumpmaschinen	3 016 645	2 750 312	2 024 937
Schulfabricationsmaschinen	961 736	1 028 257	1 059 145
Feuerspritzen	21 848	24 625	26 081
Locomotiven	4 767 850	4 468 527	4 051 434
Feststehende Dampfmaschinen	494 939	873 509	861 864
Dampfkessel und Maschinentheile	1 439 363	1 855 398	1 495 972
Geldschränke	164 710	121 637	134 990
Waagen	487 113	543 553	527 396
Schlösser, Baueisenschläge und dergl.	5 464 913	6 067 648	5 207 378
Sägen	231 837	311 317	325 141
Werkzeuge, sonst nicht aufgeführt	3 246 782	3 403 427	3 303 630
Tafel-Messerwaren	68 156	54 862	38 167
Sonstige Messerwaren	184 000	212 574	205 452
Feuerwaffen	892 620	1 424 630	893 737
Nähmaschinen	4 103 828	4 510 220	3 749 334
Schreibmaschinen	2 776 363	2 736 435	2 937 762
Audere Maschinen	19 721 191	23 852 046	18 665 182
Landwirthschaftliche Maschinen und Geräthe***	13 594 524	15 979 909	16 714 308
Alle übrigen Eisen- und Stahlfabricate	12 058 880	16 509 375	15 000 848

\* In der Gesamt-Werthangabe nicht enthalten.

\*\* Wird erst mit 1. Juli 1900 besonders nachgewiesen.

\*\*\* In der Gesamt-Werthangabe nicht enthalten.

### Aschengehalt des Koks.

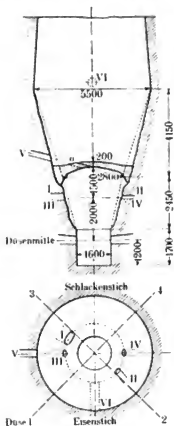
Zur Vervollständigung seiner kurzen Mittheilung in der Discussion\* zum Vortrag des Herrn Osann theilt uns Hr. Alexander Gonyv noch Folgendes über die Verwendung von aschenarmen Koks in dem von ihm angeführten Kokshochofen mit:

Der betreffende Hochofen älterer Banart (er wurde 1880 errichtet) hatte: Rauminhalt 276 cbm, Durchmesser des Kohlensacks 5,50 m, der Gicht 4 m, des Herdes 1,60 m, ganze Höhe 20 m, Centralgasfang mit Parry'schem Trichter, vier Düsen von 130 mm, Winddruck 150 mm an den Formen, Windtemperatur 650 bis 700°. Unter vielen, sich immer wiederholenden Störungen sei nur die folgende als die charakteristischste von allen angeführt, da sie etwas länger dauerte und durch im Innern des Ofens vorgenommene Abmessungen genau festgestellt werden konnte.

Nach mehreren Rutschungen war der Hochofen nämlich vollständig verstopft und stieg der Gegendruck in solchem Maße, daß man unter dem Tragkranz Öffnungen anbringen mußte, um überhaupt weiter lassen zu können. Der Herd und das Gestell wurden in dieser Weise vollständig entleert, die oberen Gichten aber kamen nicht nach. Durch die im Gestell angebrachten Öffnungen I, II, III, IV, sowie durch die Öffnung V konnte die Form des innen gebildeten Gewölbes (siehe Figur) festgestellt werden. Durch Öffnung V wurde nun dieses 200 mm starke Gewölbe durchstoßen, der Herd und die Rast mit Holzkohle und Koks durch die vergrößerte Öffnung I angefüllt, und endlich bei langsamem Blasen konnte das Loch o des Gewölbes nach und nach breiter ausgeschmolzen werden, so daß schließlich das ganze Gewölbe einstürzte und der Ofen nach dreitägigem Stillstande wieder in Betrieb kam.

Die Ursache dieser größeren Störung wurde nun damals dem Wassergehalt des Koks zugeschrieben, wodurch die Temperatur im oberen Theile des Hochofens vermindert, die Schmelzzone heruntergedrückt werden und die im Schmelzen begriffenen Materialien, auf dem angegriffenen Mauerwerk der Rast einen Stützpunkt findend, zusammenbacken sollten. Theilweise war dies ja auch richtig, da der Koks damals 19% Wasser enthielt; die Hauptursache aber muß im Zusammenbacken des aschenreichen, somit leicht zerreibbaren Koks aus einem alten Vorrathe gesucht werden, wie dies ja auch bei allen, beinahe regelmäßig, wenn auch in geringerem Umfange als oben, wiederkehrenden Störungen dieser Art der Fall war. Daß diese letztere Auffassung die richtige war, bewies nämlich die Praxis und zwar dank den Erfolgen, welche durch die Inbetriebsetzung der nachträglich errichteten Kohlenwäsche erzielt wurden. Der Koks wurde nämlich früher aus zwei gemischten Kohlenarten von 9 bzw. 14% Aschengehalt erzeugt und wies einen Gehalt an Asche von 15% und noch mehr auf. Die Tageserzeugung an tiefgrauem Bessemerroheisen Nr. 1 betrug, den damaligen Koksverhältnissen und der verwendeten Møllering übrigens entsprechend, nur 42,6 t (Jahresdurchschnitt). Nach Einführung des reijen, nur 8 bis höchstens 10% Asche enthaltenden Koks, stieg die tägliche Erzeugung auf rund 56 bis 60 t. — Der Koksverbrauch, welcher vor der Anlage der Kohlenwäsche 1,161 t f. d. Tonne Roheisen betrug, wurde zugleich auf 1,047 t verringert; diese Verminderung des Koksverbrauches von 114 kg f. d. Tonne ist zwar auch theilweise einer inzwischen vorgenommenen Erhöhung der Heißwindapparate zuzuschreiben, hauptsächlich jedoch der Kohlenwäsche, da dies durch vorangegangene Proben mit Handwäscherei festgestellt wurde.

Die Selbstkosten stellten sich in beiden Fällen wie folgt: Kokspreis ohne Kohlenwäsche 21  $\mathcal{M}$ , Kokspreis mit Kohlenwäsche 22  $\mathcal{M}$ ; in dieser Erhöhung sind die eigentlichen Kosten der Wäscherei (Löhne und Betriebskraft) mit 0,50  $\mathcal{M}$  inbegriffen, während der andere Theil der Preiserhöhung auf Mehrverwendung von Kohle für die Kokserzeugung entfällt. Man kommt somit zu dem sehr einfachen Schlusse, daß in dem betreffenden Falle, während der Verbrauch



an schlechtem Koks 1,161 t zu 21  $\mathcal{M}$  = 24,38  $\mathcal{M}$  betrug, derjenige an gutem Koks sich auf 1,047 t zu 22  $\mathcal{M}$  = 23,04  $\mathcal{M}$  stellte, somit eine Ersparnis f. d. Tonne Roheisen von 1,34  $\mathcal{M}$  oder für diesen kleinen Ofen bei 22 000 t Jahreserzeugung ein reiner Gewinn von 29 480  $\mathcal{M}$  erzielt wurde und dies ungeachtet der größeren Erzeugung des Hochofens, der besseren Qualität des erzeugten Bessemer Eisens (dessen Regelmäßigkeit den Betrieb der Bessemerhütte, da das Roheisen flüssig in den Converter kam, erleichterte), und der Verminderung der Löhne und der allgemeinen Unkosten, welche hierdurch in natürlicher Weise bedingt wurden.

### Höchstleistungen von Hochofen.

Ans England wird uns von befreundeter Seite mitgeteilt, daß der neue sieben in Betrieb gesetzte Hochofen der Millom and Askam Hematite Iron Company in Millom, Cumberland, innerhalb eines Wochenbetriebs durchschnittlich eine Tageserzeugung von 305½ tons Bessemerroheisen von 1,7% Silicium und 0,02% Schwefelgehalt erzielt hat. Es wird uns dies als der beste „Record“ von Großbritannien bezeichnet. In Oesterreich ist es ein Hochofen bei Eisenerz, der eine Erzeugung von 400 t erreicht haben soll. In Deutschland sind solche Leistungen auch erreicht bzw. übertroffen worden, indem schon vor mehreren Jahren in Meiderich und Bruckhausen

\* Seite 267 vorliegender Nummer.

Leistungen bis 300 t Tageserzeugung erzielt worden sind, während heute Productionen in dieser Höhe sogar in einzelnen Oefen im Minette-Revier erreicht werden. In neuester Zeit sind bei Hochofen V der Gewerkschaft „Deutscher Kaiser“ in Bruckhausen regelmäßig 500 t Thomasroheisen täglich gefallen, dabei ist das Ausbringen aus dem Möller nicht höher als 42%, so daß diese Leistungen in Bezug auf die in gleicher Zeit durchgesetzten Mengen die amerikanischen Records noch übertreffen dürften.

Wir dürfen wohl daran erinnern, daß, als vor 50 Jahren die ersten Hochöfen im Ruhrrevier erbaut wurden, ein Hochofen im Tage höchstens 15 bis 20 t erzeugte, so daß wir gegen damals eine Steigerung im Verhältniß 1:25 zu verzeichnen haben. Es ist, wenn man den Eisengehalt der Erze hier und dort in Berücksichtigung zieht, diese Steigerung noch grösser, als sie bei den amerikanischen Hochöfen stattgefunden hat, trotzdem dort die absoluten Productionen grössere sind.

Die Steigerung ist bekanntermassen durch Vergrößerung des Inhalts der Hochöfen, durch Erhöhung der Temperatur des Windes und die Erhöhung der Windpreisung erzielt worden; aber um die Vergrößerung

Figur 1 zeigt einen Längsschnitt durch eine mit der Zugabsperr-Vorrichtung ausgerüstete Kesselfenerung. Figur 2 einen Querschnitt nach der Linie A—B der Figur 1.

Bei dem dargestellten Ausführungsbeispiel ist an der Hinterseite der Feuerbrücke *a* ein zur Längsachse des Flammrohres *b* paralleler Stift *c* befestigt, um welchen sich die Drehklappe *d* drehen kann. Um diese Bewegung herbeizuführen, liegt unter dem Rost *e* eine Achse *f*, welche auf ihrem äußeren Ende einen Griffhebel *g* und auf dem inneren Ende einen geschlitzten Hebel *h* trägt. Mit dem Schlitz *i* dieses Hebels steht ein an der Drehklappe *d* befestigter Zapfen *k* in Eingriff. Wenn die Feuerthür *l* geschlossen ist, befindet sich die Drehklappe in der tiefsten in der Zeichnung ausgezogenen dargestellten Lage; der Griffhebel *g* ist aufwärts gerichtet, so daß man die Feuerthür *l* nicht öffnen kann, bevor die Klappe *d* die Durchgangsöffnung *m* über der Feuerbrücke *a* geschlossen hat. Soll die Feuerthür beispielsweise zwecks Anwerfens frischen Brennmaterials geöffnet werden, so dreht der Heizer den Griffhebel *g* nach unten, und diese Bewegung überträgt sich mittels der Achse *f*

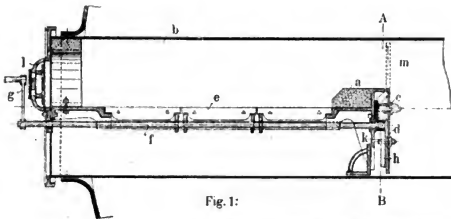


Fig. 1:

Zugabsperrvorrichtung für Flammrohrkessel.

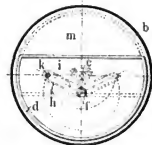


Fig. 2. Schnitt A-B

durchzuführen, war vor allen Dingen die Erfindung der geschlossenen Brüst und der Lürmanschen Schlackenform notwendig, und diese verdanken wir bekanntlich unserem Landsmann, Hütten-Ingenieur Fritz W. Lürmann-Osnabrück.

#### Hochofen mit Eisenschacht.

Der von F. Burgers in seinem Vortrag: „Ueber eine neue Hochofenconstruction“ beschriebene Hochofen mit Eisenschacht und Wasserberieselung auf der Hütte Vulcan des Schalker Gruben- und Hüttenvereins ist nunmehr fast 3 Jahre im Betriebe und hat sich, trotzdem er heftiggehende Eisenlegierungen, wie Ferro-silicium u. s. w., lange Zeit hindurch erblasen hat, tadellos gehalten.

#### Zugabsperrvorrichtung für Flammrohrkessel.

Die in Figur 1 und 2 dargestellte Zugabsperrklappe für Flammrohrkessel der Dampfkesselfabrik Jacques Piedboen in Düsseldorf-Oberbilk dient dazu, einen Abchluss des Kaminzuges direct hinter dem Rost oberhalb der Feuerbrücke herbeizuführen. Die Vorrichtung besteht aus einer Drehklappe, welche mittels einer Achse vom Heizerstande aus betätigt wird.

und des Hebels *h* auf die Drehklappe *d*. Dadurch wird diese bei dem dargestellten Ausführungsbeispiel aus der ausgezogenen in die punktierte Lage gebracht, in welcher sie die Öffnung *m* über der Feuerbrücke abschließt. Der Hebel *h* gelangt hierbei, während der Stift *k* der Klappe *d* in dem Schlitz gleitet, in die in Figur 2 punktierte Lage. Die Größe der Klappe *d* wird derart bemessen, daß sie an ihrem Umlange noch einen mässig breiten Spalt freiläßt, durch welchen der sich beim Anwerfen des Brennmaterials entwickelnde Rauch zur Verhütung einer Belästigung des Heizers abziehen kann.

#### Photometrische Pyrometer.

Dem durch die Entwicklung unserer Industrie gesteigerten Bedürfnisse nach einem zuverlässigen und zugleich doch handlichen und dauerhaften, insbesondere aber den Betrieb nicht durch seine Aufstellung belästigenden Pyrometer kommt jetzt die Physik mit mehreren Apparaten entgegen, denen die photometrische Grundlage gemeinsam ist, indem man ans der Intensität des Lichtstrahls die Temperatur des ihn aussendenden Körpers bestimmt. Das ist ermöglicht worden durch das Ergebnis zahlreicher Untersuchungen, welche den schon von Becquerel gefundenen Satz bestätigten, daß die Strahlung im sichtbaren Gebiete des Spectrums bei hohen Temperaturen von der Natur des strahlenden (aber undurchsichtigen) Körpers wenig abhängig ist. Unter Anlehnung an die mit dem

\* Stahl und Eisen 1900, S. 675—680.

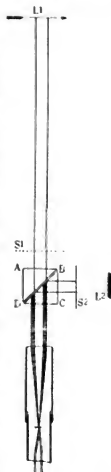
Luftthermometer und mit Le Chateliers Thermoelemente einwandfrei erzielten Temperaturmessungen, von denen jene bis  $1150^{\circ}$ , diese bis  $1400^{\circ}$  C. reichen, sind Gesetze und Formeln (Wiensches Gesetz, Plancksche Gleichung) aufgestellt worden, die eine Aichung der Instrumente innerhalb der für die Praxis in Frage kommenden Temperatursteigerungen (bis  $5000^{\circ}$ ) gestatten, da nur deren darüber hinausreichende Gültigkeit noch bestritten wird. Mag es nun auch in der Praxis häufiger darauf ankommen, sich mittels der Pyrometer zu versichern, daß eine verlangte Temperatur wirklich erzielt worden ist, und es mithin nebensächlich erscheint auch zu erfahren, wie vielen Graden der Celsius'schen Scala dieselbe entspricht, so muß es immerhin sehr wichtig und werthvoll sein, daß die Messungen zu erkennen gestatten, wie weit von dem gewünschten Hitzpunkte die Temperatur augenblicklich noch entfernt ist, sowie den Gang der Steigerung oder des Gefalls der Temperatur zu beobachten. Von auf dieser Grundlage aufgebauten Instrumenten, die für pyrometrische Zwecke noch den Vortheil bieten, daß es einer überaus genauen Einstellung bei der Beobachtung nicht bedarf, indem wegen des außerordentlich schnellen Fortschreitens der photometrischen Helligkeit mit der Temperatur ein Einstellungsfehler von 10 % bei der Temperatur des schmelzenden Platins einen Fehler von nur etwa  $10^{\circ}$  C. zur Folge hat, sind im Laufe des vorigen Jahres drei verschiedene bekannt geworden, unter denen die Wahl mithin schwer fallen kann.

H. Holborn und F. Knrlbaum haben in im Junihefte (Seite 712 bis 719) der Sitzungsberichte der Berliner Akademie beschriebenes Instrument construiert, bei dem das durch das Fernrohr betrachtete Bild des glühenden Körpers von unbekannter Temperatur zusammenfällt mit demjenigen eines durch den elektrischen Strom in Glüh gebracht Platins-Iridiumdrahtes. Beide Bilder werden zugleich mit dem Ocular betrachtet, vor welches noch, um im homogenen Lichte beobachten zu können, ein rothes Glas geschoben ist. Bringt man nun durch Aenderung des genau meßbaren Heizstroms das Bild des Platinfadens auf dem Bilde der zu messenden Strahlungsquelle zum Verschwinden, so kann man aus der Größe der am Ampèremeter abgelesenen Stromstärke die Temperatur berechnen, bezw. in einer Tabelle ermitteln.

Oberlehrer Wanner\* in Hannover nimmt bei seinem Pyrometer die Polarisation zu Hülfe, indem er den Lichtstrahl durch ein Kalkspathprisma in zwei senkrecht zu einander schwingende Strahlen bricht. Der etwa 30 cm lange Apparat ähnelt einem Fernrohr; das Ocular ist innerhalb eines getheilten Kreises drehbar, und neben dem Objectiv ist eine kleine Glühlampe angebracht, deren Lichtstärke von einem Accumulatorstrom in möglichst gleichmäßiger Höhe erhalten wird. Blickt man durch das Fernrohr nach der Lichtquelle, deren Temperatur bestimmt werden soll, so erkennt man, ähnlich wie bei den in der chemischen Industrie vielbenutzten Polarisationsapparaten, das kreisförmige Gesichtsfeld in zwei Hälften getheilt, von denen die eine von der Glühlampe, die andere von dem gesichteten strahlenden Glühkörper beleuchtet wird. Durch Drehen des Oculars lassen sich beide Hälften des Gesichtsfeldes auf gleiche Helligkeit bringen, worauf man an der Kreistheilung abliest, um wieviel Grade und deren Bruchtheile (letztere nur nach Abschätzung) man das Ocular hat drehen müssen, um diese Übereinstimmung der Lichtintensität zu erhalten; einer jedem Apparat mitgegebenen Tabelle kann man dann entnehmen, welcher Temperatur der gefundene Drehwinkel entspricht. Die Fehlergrenze bleibt in den meisten Fällen unter 1 %, so daß bei ungenauer Ablesung, beispielsweise bei  $1200^{\circ}$ , die Ab-

lesung bis auf  $\pm 6^{\circ}$  C. zuverlässig ist. Abgesehen von dieser Genauigkeit und der Schnelligkeit der Temperaturbestimmung lassen sich dem Apparat, wie überhaupt den photometrischen Pyrometern noch eine Reihe weiterer Vorzüge nachrühmen, so die bequeme Handhabung und seine Einfachheit, die erwarten läßt, daß er in absehbarer Zeit nicht reparaturbedürftig werde (wegen der voraussichtlichen Benutzung durch wissenschaftlich nicht vorgelbete Arbeiter wurde der Kreistheilung kein Nonius hinzugefügt), seine leichte Transportfähigkeit, die seine Benutzung an einer ganzen Reihe von Oefen gestattet, und sein Verzicht auf für den Betrieb schwer entbehrliche Räume; denn der Beobachter braucht nicht unmittelbar vor das Ofenloch zu treten, sondern kann aus beliebiger Entfernung die Messung vornehmen, nur vorausgesetzt, daß das Gesichtsfeld des Pyrometers eingermassen mit dem zu messenden Lichte ausgefüllt wird. Der Erfinder hat seinen Apparat schon vielseitig geprüft, wobei er, beiläufig bemerkt, für einige Prozesse im Hüttenwesen, bei denen nach allgemeiner Annahme ungenügende Hitzgrade herrschen (so beim aluminothermischen Verfahren Goldschmidts ( $3000^{\circ}$ ) und beim Bessemer), bedeutend geringere Temperaturen fand. Den Vertrieb des Apparats hat die chemisch-physikalische Apparat-Handlung von Dr. R. Hase in Hannover übernommen, die einen von 900 bis  $2000^{\circ}$  geeichten Apparat mit Nebengliedern, wie dem zum Betriebe der elektrischen Lampe benötigten Accumulator, für 315 M. (der Prüfungsschein der Physikalisch-technischen Reichsanstalt kostet noch außerdem 25 M.), und einen Apparat zur Messung von Temperaturen über  $2000^{\circ}$  für 420 M. liefert.

Erst im Stadium der Durcharbeitung und Ausbildung (durch Fr. Schmidt & Haensch in Berlin) befindet sich ein Apparat, dessen Skizze mit theoretischer Begründung Otto Lummer in den Verhandl. d. D. Phys. Ges. S. 131 bis 147 veröffentlicht hat. Als besonderer Vorzug gegenüber allen anderen bekannten Photo- und Pyrometern rühmt der Erfinder Lummer seinem Apparat nach, daß dessen photometrisches Kriterium zwar praktisch auf dem zu messenden Objecte, theoretisch jedoch im Unendlichen liege. Als solches werden nämlich die sogenannten Herschelschen Interferenzstreifen an der Grenze der totalen Reflexion benutzt, die entstehen, wenn man zwei gläserne, rechtwinklige Prismen mit ihren Hypotenusenflächen aufeinanderlegt und langs der totalreflectirten Strahlen nach einer diffusleuchtenden Fläche, einer matten Scheibe oder einer Lichtquelle blickt. Da diese Interferenzstreifen im durchgehenden und reflectirten Lichte zu einander complementär sind, so müssen sie verschwinden, wenn die beiden diffusen Lichtflächen oder dergl. von gleicher Helligkeit sind. Die Interferenzstreifen sind identisch mit den Curven gleicher Neigung<sup>24</sup> oder den Ringen, welche an einer planparallelen Platte auftreten, von parallelen Strahlenbüscheln gebildet werden und deshalb im Unendlichen zu liegen scheinen. Um sie möglichst vollkommen zu erhalten, ist zunächst die Luftplatte zwischen den beiden Glasprismen so vollkommen planparallel her-



\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 4 S. 207.

zustellen, als das nur möglich ist. Zur Beobachtung hat man sich eines Fernrohrs zu bedienen; zweckmäßig ist es, die beiden Prismen unmittelbar aneinander zu legen. Die hierbei erkennbaren Interferenzringe liegen also theoretisch im Unendlichen, tatsächlich aber sieht man sie auf allen Objecten liegen, nach denen man durch den von den beiden Prismen gebildeten Glaswürfel hinblickt. Gebraucht man ein schwach vergrößertes Fernrohr, so erscheinen die Streifen und zugleich das betrachtete Object deutlich, falls dieses weiter als etwa 3 m entfernt ist. Wegen der Mitwirkung aller, vielfach innerhalb der Luftplatte hin und her reflectirten Strahlen besitzen die Interferenzringe eine außerordentliche Schärfe, wie sie sonst nur den Beugungserscheinungen an optischen Gittern eigen ist, und sind sie überdies an der Stelle ihrer grössten Schärfe achromatisch; sie bilden Kreise, deren Mittelpunkt bei der Betrachtung durch das Prisma auf der Plattennormale liegt; die Zahl der Ringe ist von der Dicke der Luftschicht abhängig. In der Skizze des Apparates (S. 296) soll  $L_1$  den strahlenden Körper bedeuten, dessen Licht oder Temperatur gemessen werden soll,  $L_2$  eine beliebige künstliche, zum Vergleich dienende Lichtquelle, z. B. eine Hefnerkerze, Benzin- oder Petroleumlampe,  $S_1$  und  $S_2$  Mattscheiben,  $ABCD$  den von den beiden Prismen gebildeten Glaswürfel.

O. L.

#### Ueber die Thermo-Elektricität von Stahl und Ferro-Nickel

hat G. Belloc seine früheren Untersuchungen vervollkommen und auf Proben ausgedehnt, deren chemischer Bestand durch Titrirung bestimmt wurde; die Versuche waren so eingerichtet, dafs für aus Stahl und Platin bestehende Paare die Curven für  $(E, t)$  und für  $\left(\frac{dE}{dt}, t\right)$  von 20 zu 20° bestimmt wurden, wobei man mit einem elektrischen Ofen operirte, dessen Temperatur-Zu- oder -Abnahme man willkürlich beschleunigen oder verzögern konnte. Zn den Versuchen diente eine Reihe von analysirten Proben, die vom weichen Eisen bis zu Stahl mit 1,25 % Kohlenstoff reichte und aus den Stahlwerken von Unieux und Assailly stammte.

Die Curven für  $(E, t)$  zeigen eine andauernde Steigung von  $E$  mit  $t$ ; sie lassen drei Knickpunkte erkennen. Der Kohlenstoffgehalt mindert den Werth von  $E$ , ebenso Mangan.

Construirt man die Curven für  $\left(\frac{dE}{dt}, t\right)$ , so findet man, dafs alle dieselbe Gestalt zeigen, nämlich ein Minimum bei 380° allen gemeinsam ist, ebenso ein Maximum, das in Beziehung steht zur Lage des Punktes  $a$ , und ein von diesem Maximum etwa 120° entferntes zweites Minimum. Diese Ergebnisse sind denen an die Seite zu stellen, die Le Chatelier in Bezug des mit der Temperatur verknüpften Wechsels des elektrischen Widerstandes gefunden hat. Endlich verlaufen alle diese Curven, die sich von 680° an nach Mafsgabe des von ihnen erzielten Maximums voneinander deutlich getrennt halten, von 1000° an einander benachbart. Folglich befindet sich von 650 bis 1000° das Eisen in einem solchen Zustande, dafs eine mehr oder minder grofse Theilnehmung von Kohlenstoff genügt, um seine thermo-elektrische Kraft repräsentirende Curve vorwärts zu verschieben und solchergestalt den Kohlenstoffgehalt zu charakterisiren bzw. erkennen zu lassen, entsprechend den von Pionchon rücksichtlich der specifischen Wärme des Eisens ermittelten Verhältnissen.

Die Untersuchung wurde auch auf eine Reihe von Nickelstahl-Sorten ausgedehnt, deren elektromotorische Kraft Steinmann und zwar im Rapport mit Blei

und für gewisse Siedepunkte bestimmt hatte, deren höchster 300° nicht überstieg. Der Nickelgehalt wechselte zwischen 5 und 35,5 %. Im Gegensatz zu den vorher angegebenen Resultaten wurden hier für die fortschreitende Veränderung keine Curven erhalten, die in Beziehungen zur chemischen Zusammensetzung stehen. Es ergab sich vielmehr, dafs

1. die allgemeine Gestalt der Curven für  $(E, t)$  bei Paaren aus Ferro-Nickel und Platin parabolisch ist, 2. der 5 % Nickel enthaltende Stahl hierin eine Ausnahme bildet,

3. die Stahlsorten mit 5 % und mit 28 % Nickel von 400 und 600° an jähe Wechsel aufweisen, die einer molecularen Umwandlung schuld zu geben sind dürften,

4. der Nickelstahl von 28 % Nickelgehalt sich durch seine grofse elektromotorische Kraft und die Temperatur seines neutralen Punktes auszeichnet, und dafs

5. geringe Variationen des Nickelgehaltes genügen, um grofse Abweichungen in der Temperatur des neutralen Punktes und der elektromotorischen Kraft herbeizuführen, wie nachstehende Tafel zeigt:

Procentualer Nickelgehalt	Temperatur des neutralen Punktes	E in Mikro-Volt
5	196°—400°	—
24	250	980
26	60	70
28	495	6300
30,4	95	120
34,6	190	1050
35,2	84	112
35,5	150	616

(„Comptes rendus“ 1902, Nr. 2.)

#### Ueber das chemische Gleichgewicht der Eisen-Kohlenstoff-Systeme

stellten Georges Charpy und Louis Grenet Versuche an, deren Ergebnisse sie der Pariser Akademie in der Sitzung vom 13. Januar d. J. vorlegten. Zu ihnen fühlten sie sich durch die von Bakhtis Roozeboom im Jahre 1900 gegebene Erklärung der bekannten Thatsachen angeregt, welche auf die Zusammensetzung der aus Eisen und Kohlenstoff gebildeten Legirungen Bezug haben, eine Erklärungsweise, die sie vom theoretischen Standpunkte als unannehmbar anerkennen, die jedoch noch einige Punkte zweifelhaft belasse wegen der Unzulänglichkeit genauer Versuchsergebnisse. Im Besonderen scheinen ihnen die Bedingungen, unter denen sich nach Roozeboom der Kohlenstoff beim Ansglühen von weifsem Gufseisen als Graphit ausscheidet, in Widerspruch zu stehen mit einer Anzahl von früher bei der Fabrication von hämmerbarem Gufs beobachteten Thatsachen. Hierauf haben schon Le Chatelier und Stansfield ihre Einwände begründet und sich auf die Experimente von Royston, Mannesmann u. a. berufen, denen zufolge die Ausscheidung des Graphits nach einem Diagramm erfolgt, das beträchtlich von dem seitens Roozeboom angenommenen abweicht. Bei diesen, in Berücksichtigung der Praxis angestellten Versuchen war aber der Gegenwart anderer, neben dem Kohlenstoff in den Eisengüssen vorhandener Substanzen keine Rechnung getragen, obwohl von gewissen unter ihnen, wie dem Silicium, Mangan u. a., ein unbestreitbarer Einfluss auf die Graphitausscheidung bekannt ist; deshalb könnte man glauben, wie das Hugh. P. Tiemann in seiner jüngst erschienenen Arbeit anzunehmen scheint, dafs die von Royston beobachteten reichlichen Graphitausscheidungen durch die Gegenwart von in den benutzten Gufseisen enthaltenem Silicium verursacht worden seien.

Aus diesem Grunde haben die beiden, oben genannten Forscher fünf Sorten von Gufseisen unter-

sucht, deren Gesamt-Kohlenstoffgehalt augenscheinlich der gleiche (etwa 3,3 %) war und die von anderen Elementen höchstens Spuren enthielten mit Ausnahme von Silicium, dessen Antheil sich in den fünf Sorten steigert, nämlich 0,05, 0,27, 0,80, 1,20 und 2 % betrug; ihre Schmelzfüsse waren in kaltem Wasser erstarrt; von Graphit fanden sich nur in der letztgenannten Sorte 0,2 %, in den übrigen aber keine abschätzbaren Mengen. Bruchstücke dieser fünflei Gußeisen wurden nun zu mehr oder weniger verlängertem Glühen bei verschiedenen Temperaturen gebracht; waren letztere erreicht, sei es durch gesteigerte Erwärmung, sei es durch Wiederabkühlung bei Temperatur-Überschreitung, so beendigte man die Operation durch Abschrecken in kaltem Wasser. Indem man in den solchergestalt behandelten Prüfungsstücken die Mengen des Gesamt-Kohlenstoffs und die des Graphits bestimmte, ergab deren Differenz die Quantität des gebundenen Kohlenstoffs.

Aus der Gesamtheit dieser Versuche ließen sich folgende, auf die Ausscheidung von Graphit beim Ausglühen bezügliche Sätze ableiten:

1. Zur Ausscheidung wird Graphit bei um so niedrigerer Temperatur gewirkt, je größer der Siliciumgehalt ist.

2. Die einmal begonnene Graphitausscheidung dauert bei niedrigeren Temperaturen als der des Ausscheidungsbeginns an.

3. Bei constanter Temperatur schreitet die Graphitausscheidung mit um so geringerer Geschwindigkeit fort, als die Temperatur niedriger und der Siliciumgehalt geringer ist.

4. Der dem Gleichgewicht entsprechende Graphitgehalt scheint nur sehr wenig vom Siliciumgehalt abzuhängen.

5. Der dem Gleichgewichtszustande entsprechende Graphitgehalt wächst, wenn die Temperatur sinkt, und scheint das Gleichgewicht bei niedrigen Temperaturen kein Mengenverhältnis gebundenen Kohlenstoffs zu erfordern.

Betrachtet man im besonderen das nur Spuren von Silicium enthaltende Gußeisen, so kann man es verlängertem Ausglühen bei einer 1120° erreichenden Temperatur unterwerfen, ohne daß sich Graphit ausscheidet; letzteres beginnt aber bei 1170° und dauert an, auch wenn man danach die Temperatur erniedrigt. Um den Gleichgewichtszustand zwischen Eisenkohlenstoff und Graphit zu bestimmen, wurden Bruchstücke von gewissen verschiedenen Temperaturen in Wasser abgeschreckt, auf welche Temperaturen sie zuvor durch ganz allmähliche Abkühlung (25° in der Stunde) von 1170° aus gebracht worden waren. Die so erhaltenen procentualen Mengen an gebundenem Kohlenstoff betrugen

Temperatur . . .	1100°	1000°	900°	800°	700°
Gebund. Kohlenstoff	1,48	1,55	0,99	0,43	0,38

Doch sind das nur Näherungswerthe, besonders was die niedrigen Temperaturen betrifft, bei denen man das Ausglühen noch beträchtlich verlängern müßte, um sich zu versichern, beim Gleichgewichtszustande angelangt zu sein. Betrachtet man das auf 700° abgekühlte und erst dann abgeschreckte Gußeisen unter dem Mikroskop, so erkennt man, daß die Umwandlung in gewissen Gegenden, in denen sich der Graphit in unmittelbarer Berührung mit Ferrit findet, weiter vorgeschritten ist; von solchen Stellen darf man also annehmen, daß die Umwandlung vollendet ist; folglich würde der stabile Zustand der Systeme von Eisenkohlenstoff in der Kälte der Coexistenz der zwei Phasen: reines Eisen und Graphit entsprechen und alle die anderen, in Eisen- und Stahlsorten, und namentlich im Cementit erhaltenen Formen wären bei niedriger Temperatur umsetzbar (métastables). Das System Eisenkohlenstoff wäre demnach dem des Phosphors zu vergleichen, bei dem die in der Kälte stabile Form der rothe Phosphor darstellt, den man aber erhält und meist auch braucht in der umsetzbaren Form des weissen Phosphors.

O. L.

### Ueber Anlage und Prüfung von Blitzableitern

veranstaltet die elektrotechnische Lehranstalt des Frankfurter Physikalischen Vereins, wie alljährlich, so auch in diesem Jahre und zwar vom 10. bis 15. März einen gemeinverständlichen Coursus. Das Honorar für den Unterricht beträgt 80 M. Anmeldungen sind an den Leiter der Elektrotechnischen Lehranstalt des Physikalischen Vereins, Hrn. Dr. C. Déguisne, Frankfurt a. M., Stiftstraße 32, zu richten.

### Eisengewinnung im Haslithal in der Schweiz.

Nachdem Hrn. R. Müller-Landsmann in Hauden bereits früher eine Concession zur bergmännischen Ausbeutung der Erze im Haslithale und eine andere zur Ausnutzung der Wasserkräfte der Aare bei Innertkirchen (60 000 P. S.) zugesichert worden ist, ist die Angelegenheit neuerdings dadurch um einen Schritt gefördert, daß die Concessionirung einer Eisenbahn bis Innertkirchen als Fortsetzung der Brienzseebahn vom Bundesrath beantragt worden ist. Die 5 bis 7 km lange Bahn soll 1800 000 Fres. kosten.

### Eliza-Hochofenanlage.

In der Schnittzeichnung des Hochofens der in Heft 2, 1902 beschriebenen Eliza-Hochofenanlage ist auf Seite 73 der Gestellandrachmesser versehentlich zu 5790 mm angegeben, während es 4420 mm heißen muß.

## Industrielle Rundschau.

### Rheinisch-Westfälisches Kohlsyndicat.

Nach dem in der Zechenbesitzer-Versammlung vom 22. Februar erstatteten Bericht betrug bei 25<sup>1</sup> Arbeitstagen im Januar 1902 die rechnungsmäßige Beteiligungsziiffer 4 940 005 t, die Förderung 3 952 600 t, so daß sich eine Minderförderung ergibt von 987 405 t = 19,99 % der Beteiligungsziiffer (gegen 8,87 % im Januar 1901). Auf den Arbeitstag berechnet, stieg die rechnungsmäßige Beteiligungsziiffer gegen Januar 1901 um 9112 t = 4,88 %; die Förderung fiel dagegen um 13 454 t = 7,91 %. Abgesetzt wurden 3 876 154 t oder

arbeitstäglich 153 511 t (gegen Januar 1901 weniger 14 185 t = 8,46 %). Der Selbstverbrauch der Zechen belief sich auf 1 006 121 t = 25,96 %, der Landabsatz auf 94 191 t = 2,43 %, die Lieferung auf alte Verträge 8941 t = 0,23 % und für Rechnung des Syndicats wurden versandt 2 766 901 t = 71,38 % des Gesamtabsatzes. Der arbeitstäglich Versand betrug 11 366 D.-W. Kohlen, 1915 D.-W. Koks, 482 D.-W. Briquets, zusammen 13 763 D.-W.; derselbe ist gegen December 1901 in Kohlen um 904 D.-W. = 7,37 %, gegen Januar 1901 um 644 D.-W. = 5,36 %, in Koks um 378 D.-W. = 16,48 % bzw. um 637 D.-W. = 24,96 %, in Briquets



um 14 D.-W. = 2,82 % bzw. um 20 D.-W. = 3,98 D.-W. gefallen, insgesamt gegen December 1901 um 1290 D.-W. = 8,61 % und gegen Januar 1901 um 1301 D.-W. = 8,64 %.

Director Unckel verwies darauf, daß die genannten Zahlen einen Rückgang in der Förderung bekunden, wie er seit Bestehen des Syndicats noch nicht dagewesen ist. Auch werde für die Absatzverhältnisse in der nächsten Zeit eine Besserung nicht zu erwarten sein. Der außergewöhnlich hohe Rückgang des Absatzes sei theils auf die mangelhafte Beschäftigung der Eisenindustrie, vornehmlich aber darauf zurückzuführen, daß ein eigentlicher Winter fehlte. Alle Selbstverbraucher und Händler müßten schon mit Beginn des Herbstes darauf Bedacht nehmen, größere Bestände für die kältere Jahreszeit anzusammeln, um für den erhöhten Selbstverbrauch und die größere Abforderung während der Winterzeit gerüstet zu sein. So geschah es auch im letzten Herbst. Schon im Monat December waren alle Lager, auch in den Rheinländern, stark gefüllt, aber der größere Verbrauch blieb aus. Die Bestände nahmen nicht nur nicht ab, sondern wurden trotz der Einschränkung der Förderung noch verstärkt. Die kurze Frostzeit im Februar werde hierin auch nur wenig Abhilfe gebracht haben. Berücksichtige man ferner noch, daß der im April eintretende Preisabschlag auf Kohlen vielfach auch Veranlassung bieten wird, die Selbstverbraucher von den Bezügen größerer Mengen als zum Betrieb unbedingt nötig sind, abzuhalten, so werde die Auffassung, wonach eine Besserung der Absatzverhältnisse für die nächste Zeit nicht zu erwarten sei, noch befestigt. Mit den Abschlußverhandlungen für die neue Geschäftszeit vom April 1902 bis April 1903 sei das Syndicat flott beschäftigt. Die Verhandlungen mit den Händlern nahmen einen regelrechten Fortgang.

Bei Punkt 2 der Tagesordnung, geschäftliches wurde die Erneuerung der Verträge mit dem Koks-Syndicat und dem Briquet-Verkaufsverein angeregt, die Ende dieses Jahres ablaufen. Es wurde ein 17 gliedriger Ausschuss zur Vorbereitung dieser Frage gewählt und zur Prüfung der Frage der Erneuerung des Kohlen-Syndicats. Auf eine Anfrage aus der Versammlung wurde vom Vorsitzenden darauf hingewiesen, daß an den beschlossenen Preisen unter allen Umständen festgehalten werde.

Sodann wurde eingehend über die Frage der Ausfuhrvergütung gesprochen. Die Versammlung erklärte sich damit einverstanden, daß in die Verhandlungen mit der gebildeten Centralstelle für Regelung der Ausfuhr eingetreten werde, jedoch soll die Unterstützung so bemessen werden, daß der Auslandspreis zuzüglich der Unterstützung den Inlandspreis nicht überschreite.

#### **Blechwälzwerk Schulz Knaudt, Actien-Gesellschaft zu Essen.**

Im Bericht über das Jahr 1901 heisst es:

„Höchst unerfreulich ist dieses Jahr für das deutsche Erwerbsleben, insbesondere für die heimische Eisenindustrie, gewesen. Die Zurückhaltung aller Käufer nahm einen ganz außerordentlichen Umfang an, und es mußten den Abnehmern, um überhaupt Ausführungsspecificationen zu erlangen, auf die gethätigten Abschüsse in allen Fertigfabricaten bedeutende Nachlässe gewährt werden, denen gegenüber die Notirungen der Rohstoffe leider eine ähnliche Elasticität nicht bekundeten. Auch zwang die geringe Aufnahmefähigkeit des inländischen Marktes allgemein dazu, große Mengen zu exportiren, um mit Hilfe dieser Auslandsaufträge wenigstens einigermaßen einen rationalen Betrieb aufrecht erhalten zu können. Blieben nun auch die für die Ausfuhr erzielten Preise theilweise erheblich hinter den

Gestehungskosten zurück, so hatte andererseits der allseitig forcierte Export die gute Wirkung, daß der inländische Markt von dem geradezu beängstigenden Druck befreit wurde, welchen die abgeschlossenen großen Mengen Roheisen und Halbzeug auf denselben ausübten. Es hat deshalb auch den Anschein, als wenn die Abstofung dieser bedeutenden Rohstoffquantitäten, in Verbindung mit der sowohl bei den Händlern als auch den Verbrauchern wahrnehmbaren Erschöpfung aller Lager-Vorräthe, wieder eine bessere Aera einleiten sollte, und es wäre in der That dringend zu wünschen, daß das momentan noch etwas zaghaft sich hervorwagende Vertrauen eine kräftige Weiterentwicklung erfahren und schon bald eine durchgreifende Gesundung der ganzen Marktlage im Gefolge haben möchte. Wenn wir, trotz der vorgenannten ungünstigen Verhältnisse, eine befriedigende Bilanz vorzulegen vermögen, so verdanken wir dies, neben der gesicherten Finanzlage unserer Gesellschaft, unseren vorzüglichen Werkeinrichtungen und dem guten Rufe unserer Erzeugnisse. Die allgemeine Zurückhaltung der Käufer hat naturgemäß hemmend auf die Production unseres Werkes eingewirkt; es konnten deshalb auch nur 23 086 634 kg Qualitätsbleche für Kesselzwecke erzeugt werden. Der Versand belief sich auf 23 546 355 kg Fertigfabricate und 15 609 848 kg Nebenerzeugnisse, für welche wir eine Gesamtumteinnahme von 6 721 800,91 M verbuchten. Aus diesen Ziffern hervorgehende geringe Inanspruchnahme unserer Werksanlagen hat die Vortheile, welche die in den letzten Jahren zur Durchführung gelangten Betriebsverbesserungen bieten, leider nur zum Theil in die Erscheinung treten lassen. Trotzdem beabsichtigen wir, speciell durch Schaffung günstiger Transportverhältnisse innerhalb des Werkes, eine fernere Verbilligung unserer Selbstkosten anzustreben und uns immer noch besser vorzubereiten, um schon aus normalen Conjuncturverhältnissen einen möglichst großen Nutzen zu ziehen.“

Der Gewinn für 1901, welcher einschließend des Vortrages aus dem Jahre 1900 588 711,99 M beträgt, soll wie folgt verwendet werden: 1. Abschreibungen 205 022,42 M, 2. Ueberweisung an die Karl-Adolf-Stiftung 6 537,50 M, 3. Dividende pro 1901: 8 % auf das Actienkapital von 4 000 000 M = 320 000 M, 4. statutengemäße Tantième 18 710 M, während der Rest von 38 442,07 M auf neue Rechnung vorgetragen wird.

#### **Cito-Fahrrad-Werke Köln-Klettenberg.**

Das Jahr 1900/1901 hat für die Gesellschaft bei dem ständigen Rückgang der Verkaufspreise einen günstigen Verlauf nicht genommen.

Der Verlust betrug nach Aufzehrung der Reserve 15 973,29 M, hierzu kommen noch die reichlich bemessenen Abschreibungen mit 25 212,89 M, so daß im ganzen ein Verlust von 41 186,18 M vorzutragen ist. Die Creditoren auf Bank- und Waaren-Conto zusammen betragen nur ca. 47 000 M, so daß der Stand der Bilanz, wie der Bericht bemerkt, immerhin noch sehr flüssig bleibt.

Weil für das Werk für das neue Geschäftsjahr ziemlich reichliche Aufträge, wenn auch zu reducirten Preisen vorliegen, und durch Reduction der Betriebskosten und Arbeitslöhne, sowie durch Rückgang der Rohmaterial-Preise größere Ersparnisse sich ergeben werden, so hofft der Vorstand, im nächsten Jahre ein günstigeres Resultat vorliegen zu können.

#### **Friedrich Thomé, Actien-Gesellschaft, Werdohl.**

Im Bericht wird hervorgehoben, daß das Geschäftsjahr 1900/1901 für weiterverarbeitende Werke der Eisenindustrie ein in jeder Beziehung unregel-

mäßiges, abnormes gewesen ist; die am Schlufs des vorigen Berichts erhoffte Wiederbelebung des Geschäfts nach der im Laufe des Sommers 1900 eingetretenen starken Verflattung des Eisenmarktes sei bedauerlicherweise ausgeblieben; nicht einmal ein Stillstand während des ganzen Geschäftsjahres könne constatirt werden; vielmehr sei die Baisse besonders auf dem Markte für weiterverarbeitete Waare unaufhaltsam fortgeschritten. Die Preise der Fabricate befänden sich zum großen Theil in einem erschreckenden Mißverhältniß zu denen der Rohstoffe. — Die Production betrug: Schweifeisen-Luppen 4138 t, Schweifeisen- und Special-Walzdraht 6168 t, Schweifeisen-Stabeisen und Stabstahl 3916 t, Gezogener Draht, Drahtstifte, Federn 4386 t. Gesamtumschlag 2 935 026,12  $\mathcal{M}$ .

Die Bilanz schließt ab mit einem Brutto-Uberschuß von 140 801,16  $\mathcal{M}$ , von dem vorweg in Abzug zu bringen sind Sconto und Zinsdifferenzen 27 395,56  $\mathcal{M}$ , Handlungskosten-Cto. 61 734,82  $\mathcal{M}$ , bleiben 51 670,78  $\mathcal{M}$ , dazu Uebertrag aus vorigen Jahre 42 452,89  $\mathcal{M}$ , zusammen 94 123,67  $\mathcal{M}$ . Dieser Uberschuß soll wie folgt verwendet werden: Gesetzliche Reservefonds 2774,05  $\mathcal{M}$ , Abschreibungen 17 666,44  $\mathcal{M}$ , Rest von 73 683,18  $\mathcal{M}$  auf neue Rechnung.

### Hannoversche Eisengießerei in Anderten.

Auch dieses Unternehmen konnte sich im Jahre 1900/1901 den Folgen der ungünstigen Verhältnisse nicht entziehen. Im Geschäftsbericht wird es aber als ein wesentlicher Erfolg bezeichnet, daß das Werk vor einem größeren Schaden bewahrt geblieben ist. Die Production an Röhren ist gegen das Vorjahr nicht gestiegen, sondern annähernd dieselbe geblieben, da bei den niedrigen Preisen eine Ausdehnung des Betriebes nicht für zweckentsprechend erachtet wurde. Es beträgt der Bruttogewinn 105 316,07  $\mathcal{M}$ . Es sind davon in Abzug gebracht, für Handlungskosten, Zinsen, Steuern u. s. w. 68 039,67  $\mathcal{M}$ , sodann für Zinsen auf die hypothekarischen Anleihen in Hannover und Miskburg 34 684  $\mathcal{M}$  und der verbleibende Rest ist dem Amortisationsfonds 1 mit 1692,40  $\mathcal{M}$  überwiesen.

### Göhlvare Erz-Actien-Gesellschaft.

Stockholms Tidnings zufolge kaufte der amerikanische Stahl-Trust, beinahe sämtliche Actien dieser Gesellschaft zum Nennwerth von sechs Millionen Kronen. Die Übernahme des Betriebes der nordschwedischen Erzgruben durch den Trust erfolgt im Herbst.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Berger, Richard*, Ingenieur, Sophienhütte, Mähr. Ostrau.  
*Denzinger, A.*, Ingenieur, Worms a. Rh., Schillerstr. 10.  
*Dittmann, W.*, Mitinhaber der Firma Dittmann & Neuhaus, Herbede i. W.

*Eigenbrodt, R.*, Mitglied des Vorstandes der Deutsch-Luxemburgischen Bergwerks- und Hütten-Act.-Ges., Differdingen.

*Gasch, Hermann*, Betriebschef des Blech- und Stabeisenwalzwerks der Russischen Maschinenbaugesellschaft Hartmann, Ljansk, Gouvern. Jekaterinoslaw, Süd-Rußland.

*Hardt, J. P.*, Ingenieur, Luxemburg.

*Heirich, Carl*, Director des Wasserkraft-Druckluft-Syndicats, Mülheim-Rhein, Frankfurterstr. 24.

*Janssen, F.*, dipl. Ingenieur, Berlin NW, Schiffbauerdamm 29.

*Kauba, Friedrich*, Ingenieur, Wien I, Operngasse 6.  
*König, R.*, Diplomingenieur, Betriebsassistent beim Schalker Gruben- und Hüttenverein, Abth. Hochöfen, Gelsenkirchen.

*Pecholka, L.*, Hüttendirector a. D., Wien II, Praterstraße 33.

*Reininger, G.*, Charlottenburg, Spandauerberg Nr. 3.

*Reisig, Heinrich*, Director, Magdeburg-Sudenburg.

*Sagramoso, G.*, Ingenieur, Genua, Via S. Benedetto 8.

*Schemmann, Alfred*, Ingenieur, Niederschelden bei Siegen.

*Schoenitz, Wilhelm*, Inhaber der Dresdner Fabrik für Eisenhochbau, Dresden.

*Schulte-Moenting, Ernst*, i. F. Enlenberg, Moenting & Co., Eisengießerei und Maschinenfabrik, Mülheim-Rhein, Köln, Hansaring 92.

*Siegen, Camille*, Ingenieur aux Usines de Monceau St. Fiacre, Monceau-s/Sambre, Belgien.

*Spohn, Bruno*, dipl. Hütteningenieur, Eisenwerk Kraft, Kratzwies bei Stettin.

*Wakonigg, W.*, Ingenieur, Bilbao, Spanien, Astarlos 3.  
*Weber, Julius*, Commerzienrath, Vorstand der Duisburger Kupperhütte, Duisburg.

*Wolf, H.*, Ingenieur c. of Isip Iron Company, Thrapston (England).

#### Neue Mitglieder:

*Bleichert, Max*, i. P. Adolf Bleichert & Co., Leipzig-Gohlis.

*Büchel, G.*, Ingenieur, Inhaber der F. Büchel & Morlohe, Werkzeugmaschinen- und Werkzeugfabrik, Düsseldorf-Oberbilk, Kölnerstr. 374.

*Clamens, Ingenieur*, Vorstadt, Graben 44 a, Danzig.

*Ritter von Doderer, Richard*, Ingenieur der Tiegelsstahlfabrik Poldihütte, Kladno, Böhmen.

*Freitag, Karl*, Grubendirector der Firma Gebr. Stumm, Neunkirchen, Reg.-Bez. Trier.

*Halkin, Jules*, Director des Hauts-Fourneaux d'Espérance-Longdoz, Seraing, Belgien.

*Kölsch, Heinrich*, Verwalter der Brachbarer Hütte, Siegen.

*Lipp, Moritz*, Geschäftsführer des Verbandes deutscher Grobblech-Walzwerke, Essen-Ruhr.

*Marcotty, Josef*, Brüssel.

*Matzenauer, Franz*, Betriebsassistent, Rohrwerk, Witkowitz, Mähren.

*Miethe, Hugo*, Director, Rombach i. Lothr.

*Petzel, G.*, Obergingenieur der Ascherslebener Maschinenbau-Actien-Gesellschaft, Aschersleben.

*Thomé, Heinrich*, Werdohl.

*Wigand, Landeshankrath* a. D., Director des A. Schaaffhausenschen Bankvereins, Essen-Ruhr.

*Wittmann, Rudolf*, Ingenieur bei Ferd. Wittmann Nachf., Eisen- und Stahlgießerei, Haspe i. W.

#### Verstorben:

*Iffeyer, Franz*, Leiter der kommerziellen Abtheilung, Witkowitz, Mähren.

*Röhr, Bergrath*, Grenzhaumer bei Ilmenau.

*Tschernasch, Wilhelm*, Königl. Bergmeister, Zabrze O.-S.

*Tüllf, R. E.*, Ingenieur, Düsseldorf.

# inen und Fahrzeugen in

gier	Transvaal	Britisch Indien u. s. w.	Argentinien
t	t	t	t



d 1901.

Umsatzausfuhr 1900		Gesamtausfuhr 1901		
en	Werth in 1000 M.	Tonnen	Werth in 1000 M.	
				<b>Erze :</b>
888	11928	2389269	8840	Eisenerze, stark eisenhaltige Converterschlacke.
494	585	27269	491	Schlacken von Erzen, Schlacken-Filze, -Wolle.
663	5627	202738	6528	Thomasschlacken, gemahlen (Thomasphosphatmehl).
				<b>Roheisen, Abfälle und Halbfabricate :</b>
996	4999	153899	12548	Brucheisen und Eisenabfälle.
106	10242	150448	11900	Roheisen.
327	4038	201716	24226	Luppeneisen, Rohschienen, Blöcke.
92	19279	505568	48674	Roheisen, Abfälle und Halbfabricate zusammen.
441	30837	342447	48970	Eck und Winkeleisen.



1 1901.

Einfuhr 1900		Gesamteinfuhr 1901		
m	Werth in 1000 Mk	Tonnen	Werth in 1000 Mk	
				<b>Maschinen:</b>
		18320	22168	Locomotiven, Locomobilen.
		936	1404	Motorwagen, zum Fahren auf Schienengeleisen.
03	15716	388	1745	Motorwagen, nicht zum Fahren auf Schienengeleisen : Personenwagen.
		89	312	Desgl. andere.
06	1748	3720	1860	Dampfkessel mit Röhren.
02	781	2142	857	Desgl. ohne Röhren.
02	7572	7703	7703	Nähmaschinen mit Gestell, überwiegend aus Gußeisen.
	—	—	—	Nähmaschinen mit Gestell, überwiegend aus schmiedbarem Eisen.
23	3926	374	2801	Kratzen und Kratzenbeschläge.
				<b>Andere Maschinen und Maschinentheile:</b>
05	12955	11587	11587	Landwirthschaftliche Maschinen.
10	3523	2212	2986	Brauerei- und Brennereigeräthe (Maschinen).
07	6107	5864	5864	Müllerei-Maschinen.
18	23253	12460	22427	Elektrische Maschinen.
10	5365	5647	5930	Baumwollspinn-Maschinen.
20	5668	6808	4425	Weberei-Maschinen.
05	19400	16541	14887	Dampfmaschinen.
08	4395	4865	3405	Maschinen für Holzstoff- und Papierfabrication.
07	7877	8286	7043	Werkzeugmaschinen.
08	811	1214	850	Turbinen.
13	1057	1993	996	Transmissionen.
18	574	559	448	Maschinen zur Bearbeitung von Wolle

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
**24 Mark**  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
**40 Pf.**  
für die  
zweigespaltene  
Petitzeile,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

**FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.**

Redigirt von

Ingenieur **E. Schrödter**,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und

Generalsecretär **Dr. W. Beumer**,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf

**Nr. 6.**

**15. März 1902.**

**22. Jahrgang.**

### Die neuere Entwicklung der nordamerikanischen Eisenindustrie.

Die Reise des Prinzen Heinrich durch Nordamerika hat lebhaftere Erinnerungen bei den deutschen Eisenhüttenleuten erweckt, denen es im Jahre 1890 vergönnt war, sich an der vom American Institute of Mining Engineers veranstalteten Rundfahrt zu betheiligen. Ihr Reiseweg war damals fast derselbe, wie der vom Prinzen Heinrich soeben zurückgelegte; jener unterschied sich von diesem nur dadurch, dafs damals ein Theil unserer Reisegesellschaft von Chicago nordwärts abzweigte, um die berühmten Eisenerz-lagerstätten am Oberen See zu besuchen, und der andere Theil, der nach dem Süden ging, die Fahrt bis nach Birmingham, dem Mittelpunkt der südlichen Eisenindustrie, ausdehnte.

Als eine für uns erfreuliche Erscheinung dürfen wir ansehen, dafs Prinz Heinrich insbesondere die industriellen Verhältnisse zum Gegenstand seines Studiums gemacht hat; wir dürfen voraussetzen, dafs das Ergebnifs zum Wohle unseres Vaterlandes dienen soll und den Beweis liefern wird, dafs auch heute den Hohenzollern die ihrem Hause traditionelle Fürsorge für die heimische Industrie zu eigen ist, die in so rührender Weise in dem berühmt gewordenen Schreiben Kaiser Wilhelm I. an den Reichskanzler Fürsten Bismarck vom 22. Juli 1867 zum Ausdruck kommt.\*

Gerade die neueste Stufe der Entwicklung, auf welcher die amerikanische Eisenindustrie an-

gelangt ist, ist unserer vollen Aufmerksamkeit werth. Während nach einer langen Periode der Aufwärtsbewegung bei uns seit geräumter Zeit ein allgemeiner Niedergang eingetreten ist, der auch in einer Verringerung der Roheisenerzeugung im Jahre 1901 zum Ausdruck gekommen ist, hat Amerika einen Aufschwung zu verzeichnen, der selbst in der rapiden Aufwärtsbewegung dieses Landes ein „Record“ für sich ist. Nach den bereits vorliegenden Ermittlungen der amerikanischen Statistik hat die dortige Roheisenerzeugung im Jahre 1901 einen Sprung von nicht weniger als 2 Millionen Tonnen nach oben gemacht\*; sie ist damit auf 16 Millionen Tonnen angelangt, deckt aber, was am meisten dabei auffällt, trotz dieser enormen Steigerung, den Inlandsbedarf nicht einmal, denn einerseits wurden die Vorräthe bei den Hochöfen völlig aufgezehrt und andererseits ging man wieder zur Einfuhr fremden Roheisens über. Seit dem 1. Januar d. J. ist noch eine weitere Zunahme in der Roheisenerzeugung zu verzeichnen; nach dem Stande vom 1. Februar war die Leistung der Hochöfen eine solche, dafs sie, auf das ganze Jahr übertragen, eine Erzeugung von nicht weniger als 18 Millionen Tonnen erreicht und damit die gesammte Erzeugung von Deutschland und Großbritannien zusammen, die es im abgelaufenen Jahre bereits erreichte, erheblich überschreiten wird.

Die Erzförderung an den oberen Seen hat entsprechende Fortschritte gemacht. Allein der

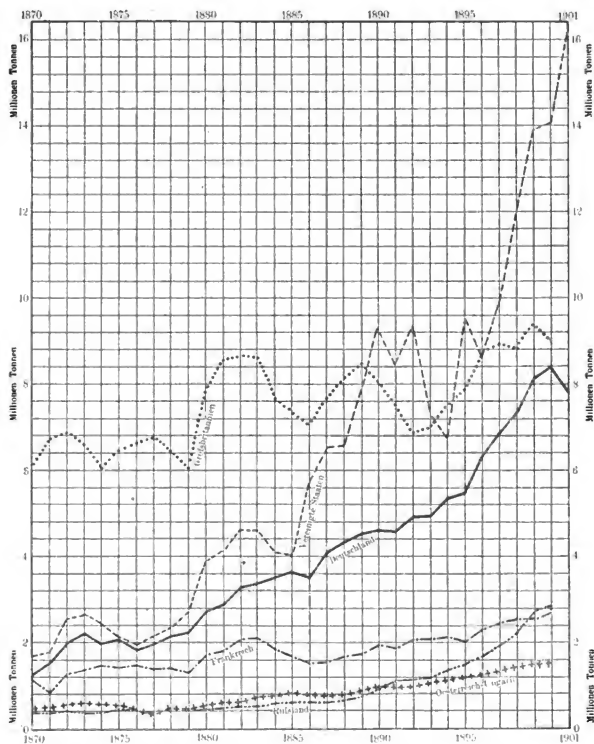
\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 1337.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 Seite 292.



Mesabi-District förderte 9 004 890 tons gegen 7 809 535 im Vorjahre. Die Gesamtverladungen betrugen im Jahre 1901 20 589 237 gegen 19 059 393 tons im Jahre 1900. Die U. S. Steel

tons im Jahre 1901; es erreichte damit der Seeverkehr an dieser Stelle die höchste je dagewesene Zahl. Die Transportkosten scheinen durchschnittlich auf dem Satz von 3,36  $\mathcal{M}$  für



Vergleichende Uebersicht über die Roheisenerzeugung in Deutschland, Großbritannien, Frankreich, Oesterreich-Ungarn, Rußland und den Ver. Staaten von Nordamerika in 1870 bis 1901.

Corporation trug mit ihren Gruben hierzu 12 459 211 tons bei, außerdem war sie noch zur Hälfte an der Förderung der Pewabic-Grube beteiligt. Der Verkehr durch die Kanäle bei Sault Ste. Marie stieg von 26 053 362 in 1900 auf 28 857 514

die Entfernung von Duluth bis zu den Ohio-Häfen gestanden zu haben; die Kosten für das Tonnen-Kilometer werden auf 0,254  $\mathcal{G}$  gegen 0,303  $\mathcal{G}$  im Jahre 1900 angegeben. Für das Jahr 1902 sind bei der gegenwärtigen flotten

Geschäftslage die Erwartungen natürlich sehr hoch gespannt; nach einer angestellten Berechnung wird erwartet, daß ein Versand von etwa 23½ Millionen Tonnen Erz erreicht wird, während der Bedarf auf 25 Millionen Tonnen angegeben wird.

Diese Ergebnisse fordern unsere Bewunderung sowohl von technischen wie volkswirtschaftlichen Standpunkte heraus. Die enorme Produktionssteigerung ist für manche Kreise um so überraschender, als man in denselben vielfach angenommen hatte, daß der Billion-Trust, der durch die Zusammenlegung der Carnegieschen und der großen Werke der Illinois Steel Co. und anderer bereits vorher consolidirter Gesellschaften entstand, eine gewisse hemmende Wirkung auf die Production ausüben würde; man hatte angenommen, daß der Trust mehr intensiv als extensiv arbeiten, und die Wettbewerbskreise sich eine gewisse Zurückhaltung gegenüber dieser gewaltigen Macht auferlegen würden. Gerade das Gegentheil ist eingetreten! In allen neben der United States Steel Corporation bestehenden Werken der Eisenindustrie der Ver. Staaten hat man nach Bildung ersterer eifrig danach gestrebt, sich von dem Trust unabhängig zu stellen: die Stahlwerke, welche bisher kein eigenes Roheisen hatten, gingen sofort zu dem Bau von Hochöfen über und umgekehrt, während die Verbräucher von Formeisen sich selbst Martinöfen und Walzenstraßen anlegten. Auf diese fieberhafte Banlust ist wohl zum Theil der heutige starke Absatz zurückzuführen; zum anderen und hauptsächlichsten Theile liegt er in den gewaltigen Bedürfnissen, mit welchen die großen Industriebahnen an Eisenbahnmateriale aller Art aufgetreten sind. Wenngleich das allgemeine Aufnahmevermögen des amerikanischen Volkes ja außerordentlich groß ist, und wenngleich wir bei einem Vergleich der amerikanischen mit den hiesigen Verhältnissen wohl im Auge zu behalten haben, daß der Flächeninhalt der Vereinigten Staaten fast 17 mal größer ist, und die Einwohnerzahl 77 Millionen gegenüber 56 Millionen bei uns in Deutschland beträgt, so darf man sich doch andererseits nicht verhehlen, daß der jetzt so gewaltig auftretende Bedarf der amerikanischen Eisenbahnen ein vorübergehender ist, vielleicht sogar in künstlicher Weise durch die kapitalistische Vereinigung bewirkt ist. Man wird daher gut thun, die in weiten Kreisen getheilte Befürchtung nicht aus dem Auge zu lassen, daß die amerikanische Eisenindustrie sich zur Zeit auf einem ähnlichen Hochpunkte befindet, wie die deutsche vor zwei Jahren, und daß auch dort ein Rückschlag unvermeidlich erscheint. Was alsdann das Ausland zu erwarten hat, das wird klar beleuchtet durch die interessanten Aussagen, die der geniale Präsident Schwab vor der Federal Industrial Commission

im vorigen Jahre gemacht hat\* und die keinen Zweifel darüber lassen, daß die mächtige Gesellschaft bei einem Nachlassen des heimischen Bedarfs den gesamten Auslandsmarkt mit ihren Fabricaten überschwemmen wird.

Ueber die durchschnittliche Höhe der Herstellungskosten erhalten wir durch dieselbe Commission interessanten Aufschluß. Ihre Angaben beziehen sich auf Roheisen, Stahlknüttel und Stahlschienen für die letzten 12 Jahre, ihnen sind zugleich die Verkaufspreise dieser Producte und die erzielten Gewinne beigegeben.

„Die Betriebs- und Generalkosten sind,“ heißt es dort, „für die Tonne bei den verschiedenen Fabricationszweigen seit 1890 als feststehend angenommen worden, obwohl dies insofern nicht ganz richtig ist, als die Betriebskosten durch die beständige Einführung neuer Verbesserungen eine Herabsetzung erfahren haben; da aber andererseits in den Jahren 1899 bis 1901 die Löhne gestiegen sind, so ist hierdurch die Reduction der Betriebskosten wenigstens theilweise ausgeglichen. Nur für das Berichtsjahr sind die thatsächlichen Werthe eingesetzt.“

Um eine metr. Tonne Roheisen zu erzeugen, sind im Durchschnitt 1704 kg Lake Superior-Erz, 908 kg Koks und 468 kg Kalkstein erforderlich. Der Preis für Kalkstein hat in den letzten zehn Jahren wenig geschwankt und kann annähernd zu 1,70  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne angenommen werden, hierzu kommt die Fracht, welche aber verhältnismäßig unbedeutend ist. Die Betriebskosten, die Lohnangaben für die Tonne betragen 41,48  $\mathcal{M}$  und die General- und Extra-Unkosten 2,10  $\mathcal{M}$ . Bei Berechnung der nachstehenden Tabellen sind die drei Factoren Kalkstein, Betriebs- und Generalkosten als feststehend betrachtet und zu 7,05  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne angesetzt. Als Erzpreise sind die von Lake Angeline-Erz in den unteren Erzhäfen angenommen. Dieselben sind für jährliche Perioden festgesetzt und schwanken nicht von Monat zu Monat, wie die Preise des Eisens und der Fertigfabricate.

Tabelle J. Preise von Lake Angeline-Erz, 1890 bis 1901.

Jahr	Preis f. d. t.	Jahr	Preis f. d. t.
	$\mathcal{M}$		$\mathcal{M}$
1890 . . . . .	24,80	1896 . . . . .	16,74
1891 . . . . .	18,60	1897 . . . . .	11,16
1892 . . . . .	20,04	1898 . . . . .	11,74
1893 . . . . .	16,12	1899 . . . . .	12,56
1894 . . . . .	10,35	1900 . . . . .	23,15
1895 . . . . .	11,98	1901 . . . . .	17,98

Zu den Erzpreisen sind noch 4,20  $\mathcal{M}$  f. d. T. als Fracht bis Pittsburg hinzugerechnet.

Mit diesen Unterlagen ist die Tabelle II berechnet, welche die durchschnittlichen Ge-

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 613.

stehungskosten, Verkaufspreise und Gewinne auf die Tonne Roheisen für die Jahre 1890 bis 1900 enthält.

Tabelle II.

Jahr	Durchschnittl. Gesteigungs- kosten	Verkaufspreis	Gewinn
	„	„	„
1890 . . .	64,07	98,62 — 96,57	4,55 — 32,50
1891 . . .	52,79	62,59 — 68,20	9,80 — 15,41
1892 . . .	54,90	57,46 — 64,69	2,56 — 9,79
1893 . . .	47,08	46,17 — 57,29	— 0,91 — 10,21
1894 . . .	35,75	44,58 — 54,32	8,83 — 18,57
1895 . . .	30,31	41,58 — 71,24	2,27 — 31,83
1896 . . .	40,31	45,10 — 55,06	— 4,21 — 5,75
1897 . . .	39,06	38,81 — 46,49	— 0,25 — 7,43
1898 . . .	40,26	41,34 — 43,98	1,08 — 3,72
1899 . . .	42,53	45,47 — 103,25	2,95 — 60,72
1900 . . .	63,45	55,27 — 103,25	8,18 — 39,80

Die Ergebnisse für das Jahr 1901 sind in folgenden Zahlen enthalten:

Tabelle III.

Monat	Gesteigungskost.	Verkaufspreis	Gewinn
	„	„	„
Januar . . .	44,73	54,36	9,62
Februar . . .		59,65	14,92
März . . .		67,42	22,69
April . . .		69,24	24,51
Mai . . .		67,38	22,65
Juni . . .		66,14	21,41
Juli . . .		65,94	21,21
August . . .		63,54	18,81

Nach den Berichten der bedeutendsten Werke sind ferner im Durchschnitt für eine Tonne Stahl-Knüppel 1164 kg Roheisen erforderlich. Hierzu kommen 51 kg Stahlschrott und 8,5 kg Ferromangan. An Koks werden im Durchschnitt 80 kg, an Kohle 259 kg verbraucht. Bei Berechnung der Tabellen ist als Roheisenpreis der von Bessemerroheisen in Pittsburg, als Kokspreis der von Connellsville angenommen. Für Kohle und Eisenschrott sind Chicagopreise eingesetzt, da die Pittsburger Preise nicht erhältlich waren. Die durchschnittlichen Umwandlungskosten von Roheisen in Stahl betragen 6,70  $\mathcal{M}$  und die Generalunkosten 3,10  $\mathcal{M}$  a. d. T. Stahlknüppel. Dieselben sind als feste Factoren betrachtet. Bemerkenswerth ist, daß der Unterschied zwischen Kosten- und Verkaufspreisen für Stahlknüppel durch die Preisbewegung des Roheisens bedingt ist. Der Preis von Roheisen folgt gewöhnlich dem der Fertigproducte und schwankt der Unterschied zwischen Kosten- und Verkaufspreis der Fertigproducte weniger als der Unterschied zwischen Kosten- und Verkaufspreis des Roheisens. Dies macht indessen wenig aus, da gewöhnlich beide Betriebe in einer Hand liegen. Die für die Jahre 1890 bis 1900 aufgestellten Tabellen zeigen, daß der Gewinn im ersten Jahre dieser Periode bei einem Selbstkostenpreise von 99,50  $\mathcal{M}$  bis 133  $\mathcal{M}$  zwischen 8,85  $\mathcal{M}$  und 18,50  $\mathcal{M}$  geschwankt hat. Die Gesteigungskosten zeigen eine bedeutende Abwärts-

bewegung bis 1897/98, in welchen Jahren sie zwischen 58,33  $\mathcal{M}$  und 68,33  $\mathcal{M}$  schwankten. Zu dieser Zeit waren die Gewinne niedrig und fielen manchmal ganz aus. Die Gesteigungskosten stiegen alsdann bis 1900, wo sie 83,25  $\mathcal{M}$  bis 140,88  $\mathcal{M}$  betrugen. Für das Berichtsjahr gelten folgende Zahlen:

Tabelle IV.

Monat	Gesteigungskost.	Verkaufspreis	Gewinn
	„	„	„
Januar . . .	82,06	81,64	— 0,42
Februar . . .	88,21	83,96	— 4,25
März . . .	97,55	94,54	— 3,01
April . . .	99,87	99,21	— 0,66
Mai . . .	97,55	99,21	+ 1,66
Juni . . .	95,90	100,74	+ 4,84
Juli . . .	95,45	98,79	+ 3,34
August . . .	92,55	100,74	+ 8,19

Für die Erzeugung von 1 t Stahlschienen werden als erforderlich angegeben 1232 kg Roheisen, 68 kg Spiegeleisen, 14 kg Koks und 250 kg Kohle. Die Kosten für die Umwandlung von Roheisen in Schienen betragen auf die Tonne Schienen 6,82  $\mathcal{M}$ , die Generalkosten 3,10  $\mathcal{M}$ . Die für die Jahre 1890 bis 1900 aufgestellten Tabellen zeigen, daß die Gewinne sich in dem ersten Jahre bei einem Selbstkostenpreise von 107,20 bis 142,70  $\mathcal{M}$  zwischen 3 und 25,10  $\mathcal{M}$  bewegten. Der Gesamtgewinn auf Roheisen und Schienen betrug während dieser Zeit 15,17  $\mathcal{M}$  bis 36,50  $\mathcal{M}$ . Die Selbstkosten nahmen bis 1897/98 allmählich ab, in welcher Zeit sie zwischen 65,77  $\mathcal{M}$  und 73,62  $\mathcal{M}$  schwankten. Sie stiegen alsdann bis 1900 auf 90,25  $\mathcal{M}$  bis 149,30  $\mathcal{M}$  mit einem Gewinn in diesem Jahr von 4,13  $\mathcal{M}$  bis 40,75  $\mathcal{M}$ . Der Gesamtgewinn auf Roheisen und Schienen betrug 8,35 bis 43,63  $\mathcal{M}$ .

Die folgende Tabelle giebt die Einzelheiten während des Berichtsjahres:

Tabelle V.

Monat	Gesteigungs- kosten	Verkaufs- preis	Gewinn	Gesamt- gewinn auf Roheisen und Schienen
	„	„	„	„
Januar . . .	89,04	107,48	18,44	28,06
Februar . . .	95,65	107,48	11,83	20,74
März . . .	105,43	107,48	2,05	24,63
April . . .	107,39	109,64	2,25	26,66
Mai . . .	105,04	115,74	10,70	33,36
Juni . . .	103,55	115,74	12,19	33,60
Juli . . .	103,30	115,74	12,44	33,64
August . . .	100,37	115,74	15,37	34,18

Aus den oben angeführten Tabellen erhellt, daß die Preise der verschiedenen Producte, besonders des Roheisens, plötzlich und bedeutenden Schwankungen unterworfen sind; diese finden ihre Erklärung in dem starken Wechsel der Nachfrage nach Eisen und Stahlerzeugnissen. Gewöhnlich ist kein großer Vorrath an Eisen und Stahl vorhanden und finden sich in Zeiten einer plötzlich eintretenden Hochconjunctur die

Walzwerke außer Stande, den plötzlich gesteigerten Bedarf zu befriedigen, während die Käufer willens sind, fast jeden beliebigen Preis zu zahlen.“

So weit der Bericht der Federal-Commission. Bekanntlich trägt die United States Steel Corporation sich mit der Hoffnung, durch ihre Organisation noch weitere Verbilligung zu erzielen. In einer, offenbar von ihr selbst herrührenden Denkschrift\* wendet sich die Gesellschaft gegen den häufig den modernen Trustbildungen gegenüber erhobenen Vorwurf, daß es unmöglich sei, diese gewaltigen Organisationen mit der nötigen Einsicht und Sachkenntnis zu leiten. „Man glaubte,“ so heißt es dort, „diese Riesenvereinigungen müßten in Bezug auf die Leistungsfähigkeit der Werke und die Wirtschaftlichkeit des Betriebes weniger vorteilhaft arbeiten, als die früheren Einzelunternehmungen, welche unter der scharfen Aufsicht und der umsichtigen Leitung einer geringen Anzahl von Eigentümern standen. Daß diese Meinung nicht unter allen Umständen richtig ist, beweist die Organisation der United States Steel Corporation, welche sowohl ihre Rohmaterialien aus eigenen Gruben bezieht und den Transport derselben besorgt, als auch die Erzeugung von Halb- und Fertigfabricaten in eigenen Anlagen bewerkstelligt. Dieser Trust besteht daher aus einer Reihe von Theilgesellschaften, von denen jede ihren eigenen Präsidenten, sowie einen kaufmännischen und technischen Stab besitzt. Die Beamten der Steel Corporation stellen die Verbindungsglieder zwischen den einzelnen Theilgesellschaften vor. Hierbei ist nicht zu vergessen, daß eine beträchtliche Anzahl dieser Einzelcorporationen denselben Fabricationszweig betreibt. So ist unter ihnen eine ganze Reihe von Hochofenwerken und Bessemerhütten vertreten, andere haben Martinbetrieb, eine ganze Anzahl von Werken stellt auch dieselben Fertigfabricate her. Um alle diese Werke nach einheitlichen Methoden zu verwalten, ist zunächst ein gemeinschaftliches System der Buchführung erforderlich. Die Grundlagen dafür sind durch Vereinbarung der obersten Buchhalter der verschiedenen Gesellschaften festgestellt. Das Ausarbeiten der Einzelheiten wurde Specialcommissionen anvertraut, die aus Buchhalter-assistenten zusammengesetzt waren und über die Ergebnisse ihrer Beratungen an die Hauptcommission berichteten. Man erreichte so die Schaffung eines gemeinsamen Schemas, während es jeder Gesellschaft überlassen blieb, die für ihren Betrieb erforderlichen Specialconten weiterzuführen. Die Durchführung dieses Werkes erforderte einen großen Aufwand an Arbeit, zumal der größte Werth auf eine eingehende und peinlich genaue Kosten-

berechnung gelegt war. Jede Gesellschaft ließ alsdann für ihre Beamten und Buchhalter ein Buch drucken, in welchem die geführten Haupt- und Theilconten genau angegeben waren. Eins dieser Bücher enthielt z. B. 250 Seiten mit 1500 einzelnen Conten.

Es war natürlich unmöglich, alle einzelnen Werke in Bezug auf die Selbstkostenberechnung auf gleichen Fuß zu setzen, da dieselben häufig unter verschiedenen Bedingungen arbeiten müssen. Z. B. arbeitet ein Martinwerk mit wenig Roh-eisen und viel Schrott, bei einem anderen ist das Umgekehrte der Fall. Ein Werk hat natürliches Gas, ein anderes nur Generatorgas zur Verfügung, hier wird kohlenstoffreicher Stahl, dort weiches Flußeisen erzeugt n. s. w. Um nun eine gewisse Gleichheit in Bezug auf Selbstkostenberechnungen zu erzielen, war die Einführung von Verhältniszahlen oder Vergleichscoefficienten erforderlich, welche in jedem Einzelfalle durch eine technische Commission festgestellt werden. Das Ziel dieser Kostenberechnungen und gewisser für alle Werke geltenden Hauptconten ist, die Güte der Werksleistung festzustellen. Zu diesem Zwecke werden die Hauptconten in einer sogenannten „Concurrenztafel“ zum Vergleich zusammengestellt.

Eine Prüfung der Concurrenztabellen zieht naturgemäß Erwägungen nach sich, welche Verbesserungen nöthig sind, um die Leistungsfähigkeit eines schwächeren Werkes auf die normale Höhe zu bringen. Durch die Präsidenten der Einzelgesellschaften werden die Vergleichstabellen auch den Beamten des technischen Stabes zugänglich und dienen denselben als ein Sporn, auf die größtmögliche Leistungsfähigkeit in ihren Res-sorts hinzuwirken.

Um die Kostenberechnungen zu prüfen und Verbesserungsvorschläge zu machen, wird ein Ausschuss von den Beamten der Einzelgesellschaften erwählt. Derselbe soll aus den erfolgreichsten Leitern oder Beamten der einschlägigen Fabricationszweige bestehen, kurz aus solchen Leuten, welche man als Experts bezeichnen kann. Dabei sollen sowohl wissenschaftlich als praktisch gebildete Leute in der Commission sitzen. So giebt es z. B. eine Hochofencommission, eine Bessemer-commission, eine Martinbetriebscommission, eine Brennmateri alscommission u. a. m.; auch für die Herstellung und den Gebrauch von Zink, sowie für die Verwendung von Schwefel- und Salzsäure sind Commissionen vorhanden. Sobald diese Commissionen die Kostenberechnungen geprüft und die Vergleichscoefficienten festgestellt haben, bereisen sie die verschiedenen Werke, um in persönlichen Meinungsaustausch mit den Leitern der Einzelwerke zu treten und Verbesserungsvorschläge zu machen. Zu diesem Zwecke finden häufige Conferenzen statt, in

\* Veröffentlicht in „Iron Age“ vom 13. Febr. 1902.

welchen die verschiedenen Arbeitsmethoden frei und scharf discutirt werden. Als ein Beispiel, wie die kleinsten Einzelheiten beobachtet werden, sei die Frage des Säureverbrauches zum Beizen angeführt. Obgleich der Säureverbrauch im einzelnen genommen nicht groß erschien, machte er auf das Ganze doch eine sehr beträchtliche Summe aus. Ein genauer Vergleich der verschiedenen Verbrauchsziffern ergab ganz überraschende Unterschiede und ist das Comité mit dem Sammeln der Einzelheiten beschäftigt, um in dieser Beziehung eine weitgreifende Reform durchzuführen.

Um nun nach dem oben erwähnten Plan verfahren und allgemeine Verbesserungsvorschläge machen zu können, müssen gewisse Normalselbstkosten festgesetzt werden. So gilt z. B. der Durchschnittskostenpreis der 6 besten Hochöfen als Normalpreis, und wird den Leitern der übrigen Oefen angegeben, diese Normalkosten zu erreichen, wobei ihnen das Comité die nöthigen Fingerzeige zu geben hat. Dieses Commissionssystem führt natürlich zu einer scharfen Rivalität in Bezug auf die Selbstkostensenkung, welche dem allgemeinen Besten dienlicher ist als der früher beliebte Wettlauf um den Record der größten Hochofenleistung.

Der beste Erfolg dieses Commissionssystems besteht in der erzieherischen Wirkung auf den Stab der Betriebsleiter, indem der freie Meinungs- und Austausch und die systematische Vergleichung der Betriebsergebnisse an die Stelle der früheren Geheimthenerie tritt. Jeder noch so kleine Apparat oder früher ängstlich geheim gehaltene Kunstgriff wird sofort zur allgemeinen Kenntniss gebracht.

Ein weiterer Antrieb für alle technischen Leiter, auf die Erhöhung der Leistungsfähigkeit und Herabsetzung der Selbstkosten hinzuwirken, ist der Antheil, welchen Jeder an dem ihm unterstellten Betrieb hat. Durch das ins Werk gesetzte Commissionssystem sind bereits Millionen von Dollars erspart worden; man kann natürlich nicht erwarten, dass diese Ausgabenverminderung in demselben Verhältniss fortschreiten wird, wenn die verschiedenen Werke auf einen gewissen Normalstand gebracht worden sind, aber es ist klar, dass noch weitere Ersparnisse gemacht werden können, ungeachtet des Kapitalaufwandes, welcher zur Beschaffung der besten Einrichtungen nothwendig ist. Die Ansicht, dass die modernen Trastbildungen durch ihre eigene Größe an einer gedeihlichen Entwicklung gehindert sind, ist demnach hinfällig.\*

Das finanzielle Ergebnis der Riesengesellschaft für die drei Viertel des ersten Geschäftsjahres, nämlich vom 1. April bis 1. Januar, ist bekanntermaßen recht günstig gewesen.\* Bei

einem Actienkapital von über 1 Billion Dollars und Schuldscheinen in Höhe von 363 Millionen Dollars betrug der Reingewinn rund 85 Millionen Dollars, von welchen rund 12 Millionen Dollars in Reserve gestellt werden und 53 Millionen Dollars als Dreivierteljahres - Dividende (entsprechend einer Jahresdividende von 7 % auf die Vorzugs- und 4 % auf die Stammactien) Verwendung finden sollen. Die Summe der Jahreslöhne, welche die Gesellschaft bezahlt hat, beläuft sich auf 160 Millionen Dollars. In der Bilanz stehen die Waarenvorräthe, nämlich die Lagerbestände an Rohstoffen, wie Kohlen, Erze und Kalksteine, sowie an fertigen oder in der Herstellung begriffenen Eisen- und Stahlfabricaten mit nicht weniger als 95 Millionen Dollars zu Buch, so dass dieser Betrag plus des Baarkapitals in Höhe von 50 Millionen Dollars, zusammen also 609 Millionen Mark, das Betriebskapital der Gesellschaft vorstellt.

Es darf ja nicht übersehen werden, dass dieser glänzende Erfolg in einer Zeitperiode erzielt worden ist, in welcher die Nachfrage größer als die Production war und sehr gute Preise herrschten, und es abzuwarten bleibt, wie die Gesellschaft unter anderen Conjunctur-Verhältnissen arbeiten wird. Unter allen Umständen erheischt das ganze System, unter welchem die Gesellschaft arbeitet, unsere volle Aufmerksamkeit, um so mehr, als es sich wesentlich von dem Verbandswesen unterscheidet, das bei der Mehrzahl der Fabricationszweige unserer deutschen Eisenindustrie Platz gegriffen hat. Vor allen Dingen fällt bei dem amerikanischen System auf, dass dort die Technik zur vollen Geltung kommt, und dass man von der weitest durchgeführten Specialisirung der Fabrication sich den größten Erfolg verspricht. Präsident Schwab verließ in einer Tischrede, welche er im Bankers Club of Chicago Ende December hielt, dieser Idee Ausdruck, indem er meinte, dass die alte Trustidee so trügerisch wie möglich gewesen sei, indem sie auf dem Grundsatz der Productionseinschränkung und Preiserhöhung durch künstliche Regelung des Geschäfts basirt war. Schwab will dagegen durch das System seiner Consolidation die Fabrication verbilligen und dadurch das Geschäft beleben. Wir haben, wie schon gesagt, alle Ursache, dieser modernen amerikanischen Consolidationsbewegung volle Beachtung zu schenken, da sie in der neueren Entwicklung in den Vereinigten Staaten eine große Rolle spielt und sich auch, um mit Präsident Schwab zu reden, ebensowenig zurückhalten lässt, als es möglich ist, die Wasser des Mississippi aufzuhalten. —

Nicht nur in den Ver. Staaten, sondern auch in dem benachbarten Canada geht schnelle Entwicklung der Eisenindustrie vor sich; dass Canada an Mineralschätzen aller Art sehr reich ist, ist

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902, S. 190.

nicht neu, aber der Größe des Reichthums an Eisenerzen wird man sich heute erst immer mehr bewußt. Namentlich in der Provinz Ontario wurden große Aufschlüsse gemacht und die Annahme gewinnt immer mehr an Berechtigung, daß die canadische Seite des Oberen Sees ebenso reiche Eisenerzlager besitzt wie das amerikanische Ufer. Große, mit amerikanischem Kapital ausgestattete Unternehmungen, an deren Spitze Mr. Clergue steht, entwickeln neuerdings eine fieberhafte Thätigkeit, um unter Ausnutzung der gewaltigen Wasserkraft am Soo, d. h. an der Verbindung zwischen dem Oberen und dem Huron-See unfern von Sault St. Marie, eine ganze Reihe von Anlagen gewerblicher Art, darunter auch große Eisen- und Stahlwerke zu bauen; angeblich sollen die Frachtkosten für die Herbeischaffung der Rohstoffe am Soo nur 8 \$ f. d. Tonne gegen 13 1/2 \$ bei Pittsburg, also um 5 1/2 \$ niedriger als dort sein. Das im Bau begriffene Eisenwerk, das in der großen Reihe der geplanten Unternehmungen nur einen Factor bildet, soll zunächst je zwei Holzkohlen- und Kokshochöfen und ein Stahlwerk mit zwei Convertern und vier großen Kipp-Herdöfen erhalten. Eine Grube, die Helengrube, die 1900 erst 5000 tons Erz förderte, hat im Jahre 1901 bereits 250 000 t gefördert und davon 160 000 t nach den unteren Seehäfen und den Rest nach canadischen Hochöfen geschickt; in diesem Jahre gedenkt man 500 000 t zu fördern.

Die Dominion Iron and Steel Co.,\* welche auf die von der Natur in fast unmittelbarem Zusammenhang gebrachten großen Lagerungen von Eisenerz und Kohle in Neu-Schottland, speciell Cap Breton, basirt ist, hat ihre Werke zum Theil im Betrieb, zum Theil der Vollendung nahe. Es sind bereits zahlreiche Ladungen von Roheisen, dessen Herstellungskosten auf 5 1/2 \$ angegeben werden, nach England und den Vereinigten Staaten verschifft worden. Die canadische Roheisen-Erzeugung ist im Jahre 1901 auf 244 976 tons von 86 090 in 1900 emporgeschwungen. Die Steigerung ist offenbar den drei großen Oefen der Dominion Co. zuzuschreiben, welche im Jahre 1901 angezündet wurden; ein vierter folgte im Januar 1902 und schätzt Swank das Productivvermögen der fertigen und der im Bau begriffenen Oefen auf 958 000 tons.

Da die canadische Regierung die heimische Eisenindustrie durch hohe Prämiensätze unterstützt und man auch weitgehende Fertigfabrication einführen will, so dürfte die Zeit, in der Canada noch als Abnehmer von Eisen- und Stahlfabricaten gilt, bald vorüber sein, das Land vielmehr dann in rascher Folge mit solchen selbst Ausfuhr betreiben, so daß der Weltmarkt dann nicht nur mit dem Wettbewerb der Eisenindustrie der Vereinigten Staaten, sondern auch mit demjenigen Canadas zu rechnen haben wird. Schröder.

\* Vergl. „Stahl u. Eisen“ 1901, S. 387, 662, 727, 1392.

## Neuere Roheisenmischer.

Ueber die Vorzüge von Roheisenmischern sagt Jean Meyer\* Folgendes:

1. Mit Hilfe eines Mixers kann man die periodischen oder zufälligen Unregelmäßigkeiten in der Lieferung der Oefen ausgleichen.

2. Bei jeder in einem Stahlwerk nicht selten vorkommenden Stockung ist es möglich, die ganze Menge Eisen, die der Mischer fassen kann, flüssig aufzubewahren, anstatt dieselbe in die Halle fließen zu lassen. Dieser Vortheil ist besonders schätzenswerth in den Ländern, in denen die Sonntagsruhe eingeführt ist. Ohne Mischer müssen diese Eisenmassen in zweiter Schmelzung verbraucht oder während der Woche in den Hochöfen wieder geschmolzen werden.

3. Der Betrieb des Stahlwerks und der Hochöfen gestaltet sich unabhängiger voneinander und die Arbeitstheilung auf beiden ist leichter.

\* In der bei Schulte & Cie. in Straßburg erschienenen Broschüre: „Recueil des Resultats avec Diagrammes des fontes chargées aux Melangeurs“.

4. Die Mischung des Eisens geschieht nicht mehr in der Pfanne, und letztere bleibt demnach bei einem Ofen stehen. Die Anzahl der Abstiche vermindert sich und infolgedessen werden die Stichlöcher besser erhalten und Durchbrüche seltener.

5. Die Gleichmäßigkeit in der chemischen Zusammensetzung sowie in den Temperaturverhältnissen des Roheisens, die durch eine geschickte Leitung und Handhabung des Mixers erzielt wird, bietet eine sichere Garantie für die Regelmäßigkeit der Arbeit im Stahlwerk. Die Gleichmäßigkeit in der Qualität des Stahls ist desto sicherer, als das dem Mischer zugeführte Eisen eine gleichmäßige Zusammensetzung besitzt. Diese gleichmäßige Vertheilung der Bestandtheile läßt sich in einem so hohen Grade weder durch Mischung des Roheisens in der Pfanne noch durch Umschmelzen im Cupolofen erzielen.

6. Der Zusatz von Kalk läßt sich ebenfalls genau bestimmen, da man mit gleichmäßigem

Eisen zu thun hat. Stellt man die Gießpfanne, welche das Eisen vom Mischer zum Converter transportirt, auf eine unter dem Ausgufs des Mischers angebrachte Waage, so kann man in

der Gehalt an Phosphorsäure zu und demgemäß auch der Werth der Thomasschlacke.

7. Die Gleichmäßigkeit des Roheisens hat zur Folge, daß die Verluste durch Verspritzung

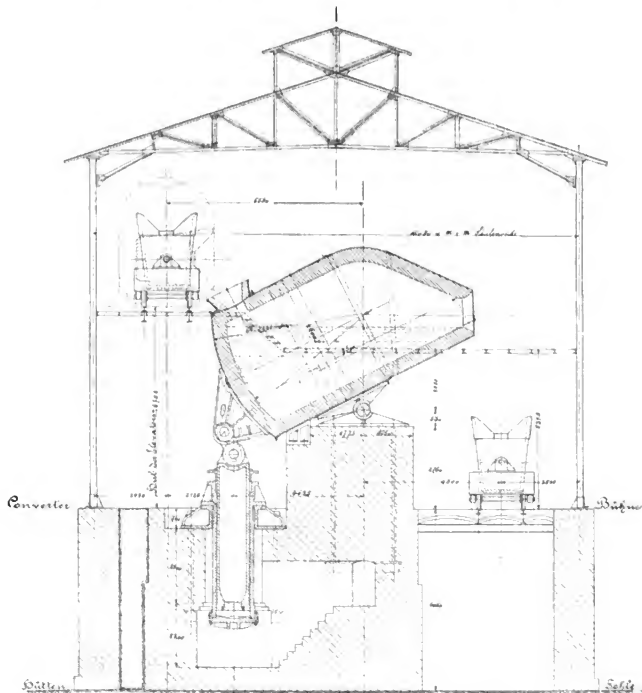


Abbildung 1. Mischeranlage Differdingen.

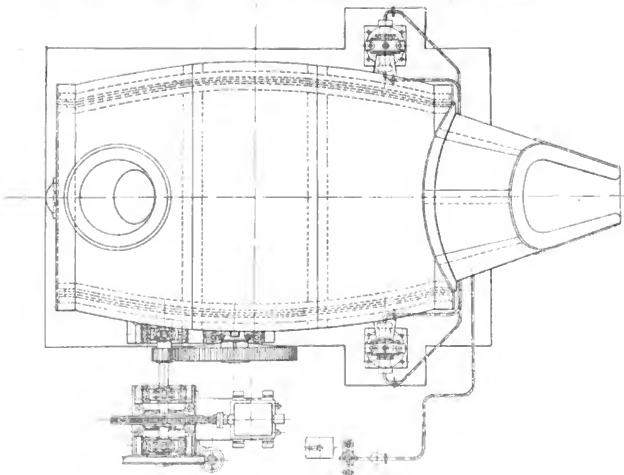
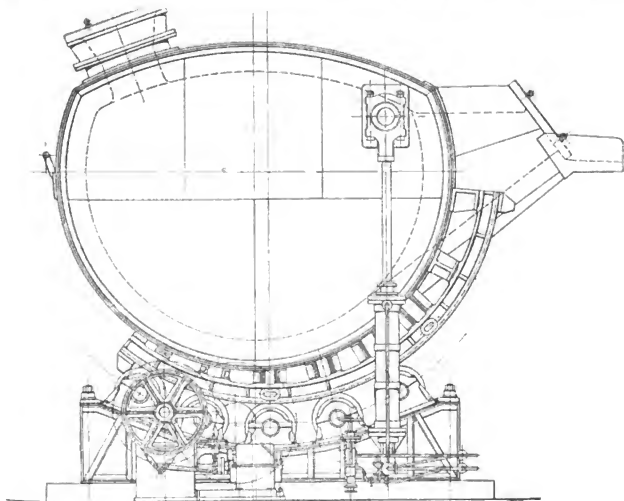
die Pfanne stets eine genau bestimmte Eisenmenge für jede Charge fließen lassen. Man schätzt die Ersparnis von Kalk auf 2 bis 3 %. Durch diesen geringen Zusatz an Kalk zum Metallbade, sowie durch Ausscheidung eines Theiles Mangan und Silicium im Mischer, nimmt

vermindert werden. Ferner wird durch die genaue Bestimmung der desoxydirenden und Kohlenstoff liefernden Stoffe die Erzeugung von Stahl zweiter Güte beschränkt.

8. Die Blasedauer für die verschiedenen Chargen ist gleichmäßiger und kürzer, weil das







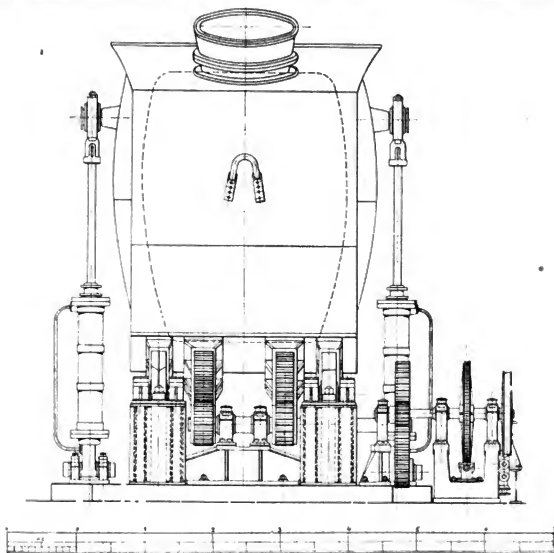


Abbildung 3 bis 5.

Roheisenmischer von 200 t Inhalt mit elektrischem und hydraulischem Antrieb.

stimmen und gesunden Stahl mit erforderlichen Gehalten an Mangan und Kohlenstoff zu erzeugen.

10. Die Ausmauerung und die Bodenbekleidung des Converters werden bei der Verarbeitung eines Gußeisens von gleichmäßiger Beschaffenheit weniger angegriffen, die Gebrauchsdauer für eine gewisse Anzahl Chargen verlängert sich und es entstehen geringere Unterhaltungskosten. Außerdem verschwinden die Verstopfungen der Converteröffnungen, welche durch die heftigen Verspritzungen hervorgerufen werden, fast gänzlich. Die an den Converteröffnungen sich bildenden Anhäufungen lassen sich nur schwer entfernen, verursachen andauernde und häufige Stockungen und demnach eine geringere Production.

Die Vortheile, die sich durch den Mischer erzielen lassen, sind schwer abzuschätzen. Es wird behauptet, daß die Ersparnisse sich auf etwa 4 *M* f. d. Tonne Stahl beläuft. Die vorliegenden Resultate beweisen aber zur Genüge,

daß der Mischer gute Dienste leistet und besonders in den Fällen, in welchen die Hochöfen einen unregelmäßigen Gang haben und so durch Erzeugung von wenig manganhaltigem und kaltem schwefelhaltigem Roheisen große Verluste verursachen und die Selbstkosten des Flußeisens erhöhen. Der Mischer ist imstande, aus Abstichen von ungleichmäßiger Zusammensetzung ein Eisen von großer Gleichmäßigkeit und tadelloser Zusammensetzung zu erzeugen. Es ist mehr als wahrscheinlich, daß die Mischer ebenfalls in großen Gießereien, in denen man direct vom Hochofen Röhren und große Gußstücke gießt, mit Erfolg angewandt werden können. —

Daß J. Meyer die Vorzüge, die der Mischer bietet, in vorstehender Schilderung nicht übertrieben hat, wird am deutlichsten bewiesen durch die schnell zunehmende Verbreitung, welche die Mischer in den letzten Jahren gefunden haben. Allein die Kölnische Maschinenbau-Actien-Gesellschaft in Köln-Bayenthal hat von 1898 bis 1900 folgende Anlagen ausgeführt:

1. Ein Paar von je 160 t Aufnahmefähigkeit für die Luxemburger Bergwerks- und Saarbrücker Eisenhütten-Actien-Gesellschaft in Burbach bei Saarbrücken, desgleichen 2. für das Eisen- und Stahlwerk Hoesch in Dortmund, 3. für den Hörder Bergwerks- und Hütten-Verein in Hörde, 4. für die Gewerkschaft Deutscher Kaiser in Bruckhausen und 5. für die Actien-Gesellschaft Phönix in Ruhrort; ferner 6. ein Paar von je 200 t Aufnahmefähigkeit für die Rombacher Hüttenwerke in Rombach, 7. ein Paar von je 250 t für die Actien-Gesellschaft Eisen- und Kohlen-Industrie in Differdingen und 8. gleichfalls ein Paar von je 250 t für die Rheinischen Stahlwerke in Meiderich-Ruhrort. Alle diese Anlagen sind als sogenannte Kippmischer ausgeführt mit alleiniger Ausnahme der zu 6 genannten (für die Rombacher Hütte), welche als sogenannte Rollmischer ausgeführt sind.

Die in den Abbildungen 1 und 2 dargestellten Kippmischer sind zur Aufnahme von je 250 t flüssigen Roheisens bestimmt. Sie haben einen Durchmesser von 4600 mm bei 8300 mm Länge und sind bis zur Schlackenzone mit Magnesitsteinen ausgemauert.

Die Mischer ruhen, des großen Gewichtes wegen, nicht in den früher beliebten angelenkten Schildzapfen oder Stahlbanden, sondern auf je zwei Sattelstücken, welche eine Walze umschließen. Der Stützpunkt des Mischers ist derart gewählt, daß die entleerte Birne im Gleichgewicht liegt. In der tiefsten hinteren Lage sitzt der Mischer auf einem in das Fundament eingelassenen Stuhl. Eine vollständige Entleerung des Mischers ist auch dann möglich, wenn derselbe in dem hinteren Theile ausgebrannt ist.

Zur Bewegung der Mischer dienen hydraulische Kippvorrichtungen, deren Plungerdurchmesser von dem zur Verfügung stehenden Wasserdruk abhängig sind. Die Plunger der Kippcylinder sind durch Laschen mit den Hörnern der Mischer derart verbunden, daß das selbstthätige Kippen der entleerten Birnen vermieden wird. Das flüssige Roheisen wird entweder durch hydraulische oder elektrische Aufzüge oder, wenn die örtlichen Verhältnisse dieses erlauben, mittels Hochbahn auf die Mischerbühne gefördert. Der Transport der Roheisenpfanne auf der Mischerbühne erfolgt theils durch Dampf- oder elektrische Windwerke, theils durch Motorwagen. Das Druckwasser zu den Hebeapparaten wird entweder der Stahlwerks-Anlage entnommen, oder durch Dampfmaschinen oder elektrisch angetriebene Pumpen geliefert. Die entlasteten Kolbenschieber der Steuerung der Kippcylinder sind derart angeordnet, daß der Steuermann den Ein- und Ausguß des Mischers übersehen kann. Die Zuluflleitungen der Kippcylinder sind so klein bemessen, daß im Falle eines Rohrbruches der Mischer langsam in die tiefste Lage zurücksinkt. In den

Leitungen zwischen den Stenerapparaten und den Kippcylindern sind für den Steuermann leicht zugängliche Absperrvorrichtungen eingeschaltet, damit beim Versagen der Steuerung ein vollständiges Kippen und Entleeren der Mischer vermieden wird.

Die in den Abbildungen 3 bis 5 dargestellten Rollmischer sind zur Aufnahme von je 200 bis 220 t flüssigen Roheisens bestimmt und für die Rombacher Hüttenwerke ausgeführt.

Auf je vier mit dem Fundament verankerten Kastenträgern sind 20 Rollenlager mit 10 Rollen angeordnet, die den Mischer tragen. Zwei Laufkränze und zwei Zahnkränze sind mit dem cylindrischen Theil des Mischers verschraubt. Die aus Kugel- und Cylinder-Abschnitten bestehende Form des Mischers macht eine weitere Ausstüfung des Blechgefäßes unnöthig. Die Ausgußöffnung des Mischers ist so gestaltet, daß ein bequemes Uebersehen des ganzen Eisenbades, sowie das Abziehen der Schlacke gnt möglich ist. Mit Rücksicht auf die im Ausguß enthaltene, beim Abgießen sich noch vergrößernde Eisenmasse, ist der Rollkranz nicht concentrisch mit dem Mischer angeordnet, sondern excentrisch, damit in allen Stellungen des Mischers und bei den verschiedenen Füllungen auf der Seite des Eingusses genügend Uebergewicht bleibt, um ihn aufzurichten. Das Kippen wird durch einen Elektromotor von 26 P.S. mittels Schnecke und Zahnradvorgelege bewirkt, doch sind auch zwei als Reserve dienende oscillirende hydraulische Cylinder angeordnet, um das Kippen auch hydraulisch bewirken zu können. An der hinteren Wand des Mischers ist ferner ein Haken vorgesehen, um im Nothfalle das Kippen mit dem Laufkranh, welcher zum Heben der Roheisenpfanne dient, zu bewirken. Laufkränze, Zahnkränze, Laufrollen, Räder und Eingufstrichter sind aus Stahlguß.

Die Rollmischer, deren Vorzug vor den Kippmischern in einem nicht unbeträchtlich geringeren Kraftverbrauch im Betriebe zu suchen ist, wohingegen sie ein größeres Anlagekapital darstellen, sind nach den Angaben von Bergassessor W. Oswald in Coblenz construirt. Die Eigenthümlichkeiten der Construction, durch welche sich diese Anlage von ähnlichen in Amerika ausgeführten Mischern unterscheidet, sind folgende:

1. Die Mischer sind excentrisch verlagert, um das Uebergewicht der Ausgußschnauze zu compensiren.

2. Die Eckverbindungen der Bleche sind derart gewählt, daß weitere Ausstüfungen überflüssig werden.

3. Das Blechgefäß ist so geformt, daß nur die denkbar geringste Anzahl von verschiedenen Façonsteinen für die Auskleidung erforderlich ist.

4. Der Antrieb kann sowohl elektrisch als auch hydraulisch erfolgen.



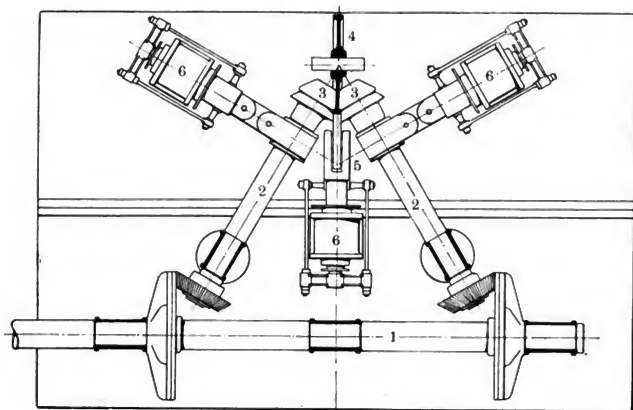


Abbildung 1. Scheibenräder-Walzwerk.

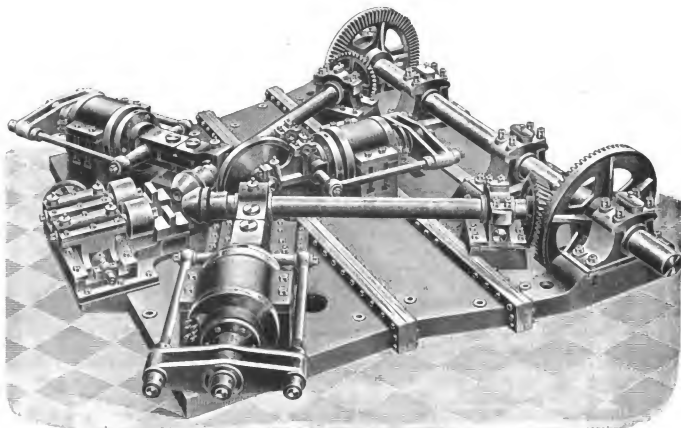


Abbildung 2. Scheibenräder-Walzwerk.

gesteuerten Wasserdruck, welcher einem hydraulischen Accumulator entnommen wird, vor- und rückwärts bewegt und setzen dadurch die beiden Wellen 2 sowie auch die Druckrolle 5 derart in Bewegung, daß die Walzen gegen das Walzgut gepreßt und nach Fertigstellung desselben wieder zurückgezogen werden.

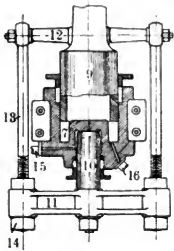


Abbildung 3.

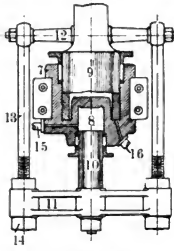


Abbildung 4.

Die hydraulischen Druckeinrichtungen 6, welche in ihren verschiedenen Stellungen in den Abbildungen 3 bis 6 dargestellt sind, bestehen in einem Cylinder 7 größeren und einem Cylinder 8 kleineren Durchmessers. Die Kolben 9 und 10 sind durch Querhänger 11 und 12 sowie durch verstellbare Zugstangen 13 verbunden. Durch diese Combination wird erreicht, daß man den Kolben jede beliebige Hubbegrenzung innerhalb ihres Kolbenweges geben kann. Bei Abb. 3 z. B. sind die Muttern 14 der Zugstange 13 so eingestellt, daß die Kolben 9 ihren größten Weg zurücklegen können. Begrenzt wird dieser Weg durch das wechselseitige Aufstoßen der Kolben auf die Cylinderböden in Verbindung mit den Traversen und den Zugstangen. Der kleinere Cylinder 8 mit Kolben 10 steht immerwährend mit dem Wasserdruck des Accumulators in Verbindung, das heißt er steht beständig unter Wasserdruck, während die Kolben der größeren Cylinder 7 durch Steuerungsorgane abwechselnd unter Druck gebracht und davon entlastet werden können. Wird nun durch Umsteuern der Druck im großen Cylinder 7 aufgehoben, so bewirkt der Druck im kleinen Cylinder 8, daß der Kolben 9 durch die vorgenannte Combination mit denjenigen Theilen, welche mit ihm verbunden sind, die Stellung nach Abb. 3 bzw. 5 verläßt und die in Abb. 4 bzw. 6 dargestellte Stellung einnimmt. Diese Hubbegrenzungen sind

bei Scheibenrad-Walzwerken von größter Wichtigkeit. Bevor mit dem Walzen begonnen wird, werden die beiden Seltenwalzen und die Druckrolle durch Verstellen der Zugstangen genau auf diejenige Maße eingestellt, welche das zu waltende Rad bzw. Radscheibe und Felgenkranz haben muß. Ferner muß die Radscheibe auch in eine bestimmte Lage zu der Nabe sowie zu dem Felgenkranz gebracht werden, was ebenfalls durch Einstellung der Druckvorrichtung in der vollkommensten Weise erreicht wird.

Soll eine Radscheibe gewalzt werden, so zieht der Wasserdruck zunächst die drei Druckkolben 9 mit den entsprechenden Walzwerkzeugen auseinander. Ist die Radscheibe zum Walzen eingelegt, so wirkt der Wasserdruck zunächst auf die beiden größeren Kolben, welche mit den Wellen 2 und den Walzen 3 verbunden sind, so lange, bis die beiden Kolben ihren Weg zurückgelegt haben und die Radscheibe die bestimmte Stärke erreicht hat. Nun drückt derjenige Kolben, welcher mit der Druckrolle 5 verbunden ist, letztere gegen den Felgenkranz und walzt diesen auf dasjenige Maß, welches durch das vorhandene Walzenmaterial bedingt ist; jedoch kann durch das Aufsetzen des kleineren Kolbens 10, wie vorbeschrieben, der äußere Durchmesser des zu waltenden Rades niemals kleiner werden, als

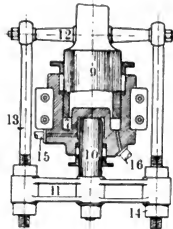


Abbildung 5.

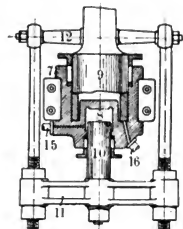


Abbildung 6.

der vorher eingestellte Hub des Kolbens mit der Druckrolle dies zuläßt.

Bei dieser Walzwerks-Einrichtung ist es, wie gesagt, nicht erforderlich, die Radscheiben in fertige Form zu schmieden bzw. zu pressen, sondern es genügt, den Radkörper in der der eingangs genannten Firma ebenfalls patentirten Vorrichtung derart vorzupressen, wie dies in Abbild. 7 im Schnitt gezeigt ist. Diese Abbildung

stellt ein prenfisches Normal-15-Tons-Scheibenrad in etwa  $\frac{1}{16}$  natürlicher Größe dar und zwar ist rechts die vorgeschmiedete bezw. vor-

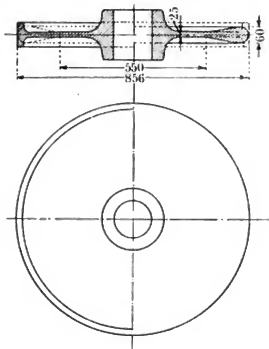


Abbildung 7.

gepreßte Radscheibe schraffirt und das fertige Rad punktirt, und auf der linken Seite die fertig gewalzte Radscheibe schraffirt und der vorge-

arbeitete Block punktirt dargestellt. Hierbei ist die Nabe mit ihrer Lochung sowie die nächste Umgebung derselben vorher auf Fertigmaße gebracht. Derjenige Theil des zu walzenden Rades, welcher sich dem Felgenkranz nähert, bleibt in einer solchen Dicke, wie es beim Pressen der Radscheibe angängig ist. Die verdickte Radscheibe, sowie die Abrundung unter dem Felgenkranz werden von den beiden Seitenwalzen vollständig ausgewalzt, und nachdem dies geschehen, wird der Felgenkranz mittels der Druckrolle ebenfalls fertig gewalzt, und zwar so, daß, wenn überschüssiges Material vorhanden ist, der Radkörper größer werden würde, als dies ursprünglich bestimmt war. Steht die Menge des Materials im genauen Verhältniß zum Durchmesser, so wird der Felgenkranz soweit gewalzt werden, wie es die Hubbegrenzung der Druckrolle zuläßt. Die Druckrolle nimmt, bevor sie in Thätigkeit tritt, eine solche Stellung ein, daß sie schon, bevor die beiden Seitenwalzen ihre Hubbegrenzung erreicht haben bezw. die Radscheibe fertiggestellt ist, den Felgenkranz vorwalzt und bei dieser Arbeit gleichzeitig die Mittelachse des Rades in ihre richtige Stellung zwingt.

Daß dieses verbesserte Walzverfahren nicht zu unterschätzende Vortheile in sich schließt, dürfte jedem Fachmann einleuchtend sein, der die Schwierigkeiten und Uebelstände kennt, mit denen das Anschmieden bezw. Auspressen der Radscheiben, namentlich in ihren schwächeren Theilen, verbunden ist.

## Zur Frage der Prüfung, Beurtheilung und Eintheilung von Gießereiroheisen und Gußeisen.

Einige Veröffentlichungen amerikanischer Zeitschriften, namentlich des „Journal of the American Foundrymen's Association“, geben Aufschluß über die Thätigkeit des Vereins amerikanischer Gießereifachmänner in neuester Zeit und stellen ihm ein gutes Zeugniß aus. hauptsächlich erstrecken sich die Arbeiten auf das in der Ueberschrift genannte Gebiet, auf welchem dem bekannten Forscher und Ingenieur West zweifellos das Hauptverdienst zuzusprechen ist.

Zunächst gelang es den Bemühungen dieses Mannes, die Gründung einer öffentlichen Verkaufsstelle für Normalproben anzuregen und durchzusetzen.\* Es handelt sich hierbei lediglich um Proben von Gußeisen und zwar zerkleinerten Drehspänen, die von besonders für diesen Zweck gegossenen Stücken unter

größter Sorgfalt entnommen, gemischt und zerkleinert wurden. Dieses Probegut, in Flaschen mit je  $\frac{1}{3}$  Pfd. sorgfältig versiegelt und aufbewahrt, wird Jedem zum Preise von 5 \$ für das Pfd. zugänglich gemacht, unter Beigabe der Ergebnisse einer von den ersten Autoritäten unter gegenseitiger Controle ausgefertigten Analyse, die sich auf Silicium, Mangan, Phosphor, Schwefel, Gesamt-Kohlenstoff, Graphit und Titan erstreckte. Auf diese Weise soll jedes Laboratorium in den Stand gesetzt werden, seine verschiedenen Bestimmungsmethoden zu controliren, so daß abweichende Analysenergebnisse, soweit sie ein und dieselbe Probe betreffen und gewissenhaft ermittelt sind, mit der Zeit verschwinden müssen. Daß ein Bedürfnis für eine solche Einrichtung bestand, geht daraus hervor, daß viele Werkschemiker gegenseitig Proben ausgetauscht hatten, um ihre Bestimmungs-

\* „Engineering“, 31. August 1900, Seite 281.

methoden zu controliren. Ergaben sich dann Abweichungen, so entstanden vielfach Zweifel darüber, wer recht hatte, so daß der Weg, bei der Probenahme und Analyse lediglich Autoritäten heranzuziehen und deren Arbeit für die Gesamtheit nutzbringend zu machen, als der natürliche erschien.

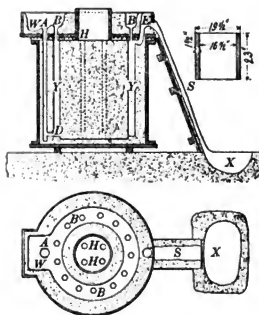
Die Proben sind mit A, B, C, D bezeichnet; A für die Bestimmung des Kohlenstoffs und Graphit; B für niedrigen Silicium-, Mangan-, Phosphor-, mittleren Schwefel-Gehalt und etwas Titan; C für mittleren Silicium-, Mangan-, Phosphor-, hohen Schwefel-Gehalt und etwas Titan; D für hohen Silicium-, Mangan-, Phosphor-, geringen Schwefel-Gehalt und etwas Titan. A und D sind durch ein 40maschiges (für □") Sieb gegangen, B und C durch ein 20maschiges.

Interessant ist die Bestimmung des Titans in den Proben. Jedenfalls erklären die vielfach titanhaltigen Eisenerze Amerikas, daß titanhaltiges Eisen im Handel vorkommt. Von einem absichtlichen Titanzusatz, auch für Specialzwecke, wird nicht die Rede sein können. Ingenieur Colby von der Bethlehem Steel Company sprach sich darüber in der Versammlung der Gießereifachleute vom 4. Juni 1901 aus\* und kam zu dem Schluß, daß Nickel jedenfalls ein viel geeigneteres Metall wäre, wenn Jemand Gußeisen durch derartige Zusätze veredeln wolle. Auch die Versuche seiner Gesellschaft, Titan an Stelle des Nickels bei der Stahlfabrication einzuführen, seien gescheitert. Metallisches Eisen und Nickel zeigen, im Gegensatz zu Eisen und Titan, verhältnismäßig geringe Unterschiede in ihren physikalischen und chemischen Eigenschaften (Atomgewichte Eisen und Nickel 56 und 58,8; spec. Wärmen 0,114 und 0,108) und legiren sich deshalb gut, während dies bei Titan nicht der Fall ist, schon wegen seines erheblich abweichenden spec. Gewichts = 5.

Was die Herstellung des Normal-Probegutes angeht, so bereitete es große Schwierigkeit, 500 Pfd. und mehr ganz gleichartiger Drehspäne zu erhalten. Bei den bekanntlich vielfach bedeutenden Abweichungen in den verschiedenen Höhenlagen und Querschnittsteilen von Gußstücken war dies keine leichte Aufgabe, die nur dadurch gelöst wurde, daß glatte Cylinder von 400 mm Durchmesser, etwa 600 mm Höhe und 40 mm Wandstärke gegossen und gänzlich, bis auf die äußere und innere Haut von je 3 bis 6 mm und einen schmalen Streifen unten und oben von 13 und 50 mm zu Drehspänen verarbeitet wurden. Auch der Guß dieser Cylinder, der in der eigenen Gießerei des Mr. West unter Zuhilfenahme eines besonderen kleinen Cupolofens angeführt wurde, geschah nach einer besonders erdachten Methode, die auch für Guß-

stücke anderer Art, die tadellose Bearbeitungsfläche und durchweg dichtes Gefüge zeigen müssen, angewendet werden kann.

Die Abbildungen 1 bis 3 sind ohne weiteres verständlich. Es wurde gleichzeitig stürzend und steigend, mittels der Eingüsse B ( $\frac{1}{2}$ " Durchmesser und 4" voneinander entfernt) und des Eingusses A gegossen. Die Mundöffnung des letzteren lag in einer Vertiefung, die beim Guß zuerst gefüllt wurde, um etwa 30 bis 50 Pfd. Eisen unten in der Form zu sammeln; alsdann wurde so schnell als möglich gekippt, bis der Steiger E überlief, und das Gießen auch noch fortgesetzt, bis 300 bis 500 Pfd. Eisen die Grube X gefüllt hatten. Um dies Verfahren zu würdigen, muß man wissen, daß leicht Spritz-



Abbildungen 1 bis 3.

kügelchen beim Aufschlagen des Eisenstrahls auf den Boden der Form entstehen, die, an der Formwand haftend, nicht mehr von dem aufsteigenden Eisen gelöst und nunmehr der Sammelpunkt für Saigerungs- und Schmutzabscheidungen aller Art werden. Diesem Vorgange wirkt das schnelle Füllen der Form und das langsame Eintragen des Eisens auf den Boden der Form, der, nun mit flüssigem Eisen bedeckt, eine elastische Unterlage für die einstürzenden Eisenmassen bildet, entgegen. Leider ist in dem Bericht des Ausschusses nicht gesagt, welche Gleichmäßigkeit der Zusammensetzung in verschiedenen Theilen des Gußstückes thatsächlich erreicht ist.

Eine weitere Arbeit des Vereins amerikanischer Gießereifachleute wird durch ein kleines Heft dargelegt, welches Normalprüfungsmethoden für Gußeisen enthält.\* Der

\* Standard Specifications for Testing Cast Iron as adopted by The American Foundrymen Association, Juni 4, 1901.

\* Journal of the Foundrymen Association, Juni 1901, Seite 102 u. f.



Inhalt bringt viel Bemerkenswerthes und sei deshalb in gedrängter Kürze wiedergegeben:

Das für das Gußstück verwendete Roheisen zu prüfen, hat in Bezug auf Abnahmevorschriften für Gießerei-Erzeugnisse keinen Sinn, weil die Veränderungen beim Umschmelzen und die Zusätze sich vielfach gänzlich der Beurtheilung entziehen. Auch das Angießen und Abschlagen von Probestäben, wie es vielfach in Staatswerken und bei Abnahme von Dampfcylindern (d. h. in Amerika) geschieht, ist zu verwerfen, weil die Gefahr vorliegt, daß diese Angüsse abweichende Zusammensetzung und Festigkeitseigenschaften, als Folge von Saigerungen, Verunreinigungen und Verschiedenheiten der Gießtemperatur, zeigen. Dagegen sollen aus derselben Schmelzung, gleichzeitig mit dem Gußstücken, in besonderer Form gegossene Probestäbe maßgebend sein und zwar mindestens 3 für jede Untersuchung.

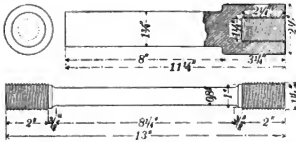


Abbildung 4.

Probestab für Zugfestigkeitsbestimmungen bei Gußeisen nebst dazugehörigem Stahlfutter (2 Stück).

Die Prüfung erstreckt sich, je nach besonderer Abmachung, auf Bruchfestigkeit — Belastung in der Mitte, Stützweite 12" = 305 mm — Zugfestigkeit und Analyse, wenn diese außer der physikalischen Prüfung noch verlangt werden sollte. Das Probegut für letztere soll aus Bohrspänen sämtlicher Probestäbe stammen, die sorgfältig miteinander vermischt werden. Die Entscheidung, welche Elemente bestimmt werden sollen, ist dem Einzelfalle vorbehalten; nur soll die Bestimmung des Graphits und gebundenen Kohlenstoffs ausgeschlossen sein.

Die Probestäbe für die Bruchprobe sind unbearbeitet, haben kreisförmigen Querschnitt und sind, ohne Eingufs gemessen, 14" = 356 mm lang, an einem Ende mit gewölbter Fläche, wie eine Eichel, zugespitzt. Der Durchmesser richtet sich nach der Art der Gußstücke: 38 mm ( $1\frac{1}{2}$ "") für Herdgufs, leichten Maschinen-, ferner Ofen- und Handelsgufs, bei etwa 1,75 bis 2 % Siliciumgehalt und darüber: 51 mm (2") für schweren Gufs bei etwa 1,5 bis 2 % Silicium und darunter; 63 mm ( $2\frac{1}{2}$ "") für Hartgufs — auch in Lehmform gegossene Walzen einbezogen — mit 1 % Silicium und darunter. Der quadratische Querschnitt wurde, obwohl er beim Auflagen auf die

Stützen handlicher ist, verworfen, weil die Ecken des Stabes zu Ungleichförmigkeiten in Structur und Zusammensetzung Anlaß geben können.

Die Probestäbe für die Zerreißprobe stellen im Rohguß cylindrische Körper dar, ebenso lang wie die eben genannten Probestäbe, an den Enden auf  $2\frac{1}{2}$ " und  $3\frac{1}{2}$ " Länge,  $1\frac{1}{2}$ " Durchmesser, in der Mitte, mit etwas abgerundeten Uebergängen,  $1\frac{1}{8}$ " Durchmesser. Der bearbeitete Stab ist in Abbildung 4 wiedergegeben. Zum Einspannen dienen 2 gleichfalls abgebildete Futter. Die Gewinde sollen lose

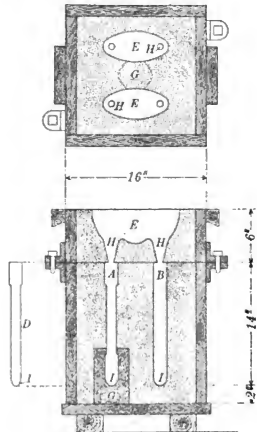


Abbildung 5.

passen. Der Durchmesser im bearbeiteten Zustande = 0,8" ergibt 0,5 Quadratzoll Querschnitt, eine Erleichterung für das Umrechnen.

Das Gießverfahren für die Probestäbe ist durch die leicht verständliche Abbildung 5 erläutert. A ist die Form eines Stabes für die Zerreißprobe, B eine solche für den Stab der Bruchprobe. Die Einschnürung unterhalb H läßt eine Oeffnung von  $\frac{5}{16}$ " Durchmesser bei A und  $\frac{5}{16}$ ",  $\frac{3}{4}$ ",  $\frac{7}{8}$ " Durchmesser bei B, je nach der verschiedenen Stärke frei. D bedeutet das Modell für die Form A, G einen Kern. Das Einformen kann stehend und liegend geschehen (letzteres ist für wenig gebaute Formen leichter), der Gufs muß stehend erfolgen. Steigender Gufs soll nur angewendet werden, wenn der Sand nicht standfest genug ist.

Letzterer soll von gewöhnlicher Feuchtigkeits- und Standfestigkeit sein. Die Form soll also nicht getrocknet werden. Wenn mehr als vier Probestäbe gleichzeitig gegossen werden, soll der Gufs von einem gemeinsamen Füllbecken aus erfolgen, um Temperaturunterschiede des gegossenen Metalls zu verhüten.

Vorschriften über die Grenzzahlen der Festigkeit und Durchbiegung bei der Bruchprobe werden der Vereinbarung von Fall zu Fall überlassen; auch in Bezug auf andere Eigenschaften der Gußstücke ist nur gesagt, daß dieselben sanfter, frei von Rissen, Blasen und übergroßer Spannung sein sollen.

Nach Ansicht des Berichterstatters sind diese Vorschriften mit großer Sachkenntnis ausgearbeitet und haben den Vorzug der Einfachheit und leichten Handhabung im Gebrauch, auch ohne die Einrichtung einer kostspieligen Versuchsanstalt nöthig zu machen. Ob die ziemlich erhebliche Lohnausgabe für die Herstellung der Zerreißprobe im Einklang mit dem Werthe der Ergebnisse steht, wird allerdings wohl vielfach bezweifelt werden. Wahrscheinlich wird es sich nur um Zerreißproben bei Bauguß handeln, wenn Behörden die Gewißheit haben wollen, daß die Zugfestigkeit einen Mindestbetrag nicht unterschreitet (in Deutschland gilt gewöhnlich für Bauguß 12 kg für 1 qmm als Minimum). Daß keine Grenzwerte für Festigkeit vorgeschrieben sind, ist sehr richtig; denn es genügen auch die 3 verschiedenen Bruchquerschnitte nicht im entferntesten, um die richtigen Festigkeitsziffern für zwischen- und nebenliegende Wandstärken festzustellen. Auch davon abgesehen, ist Gußeisen mit der höchsten Festigkeitsziffer durchaus nicht immer das Beste für den Verwendungszweck, weil außer der Festigkeit eine große Anzahl anderer Eigenschaften in Betracht kommt — Bearbeitungsfähigkeit, Freiheit von Spannung, Widerstandsfähigkeit gegen hohe Temperaturen und Temperaturunterschiede u. s. f. Auch haben fast alle Gußstücke größere oder kleinere Querschnitts-Unterschiede und damit verschiedene Festigkeitsziffern an verschiedenen Stellen.

Demnach liegt allerdings die Frage nahe: „Wann überhaupt derartige Festigkeitsprüfungen für Gußeisen?“ Dieselben geben eben nur Vergleichswerte, die aber, richtig angewendet, sehr große Bedeutung haben. Das, was die amerikanischen Gießereifachmänner anstreben, ist, daß auch die kleinste Gießerei zum wenigsten eine Einrichtung für eine Bruchprobe anschafft, was mit ganz geringen Mitteln möglich ist, und diese zur fortlaufenden Controle des Betriebes benutzt; schon um ungerechten Bemängelungen gegenüber gewappnet zu sein. Sind Gußstücke, die in jeder Richtung zufriedenstellen, erzielt, so werden die Festigkeitsziffern der gleichzeitig

gegossenen Probestäbe zu Grunde gelegt, sowohl für die weitere Herstellung, als auch für die weiteren Abschlüsse und deren Abnahme-Bedingungen. Andererseits lassen fortlaufend gemachte Bruchversuche, die plötzlich bei unveränderten Gattungsverhältnissen abweichende Zahlen ergeben, erkennen, daß irgend einem Fehler, sei es im Schmelzvorgang, der Koks- oder Roheisenbeschaffenheit nachgegangen werden muß.

In der bereits oben erwähnten Juniversammlung des Vereins amerikanischer Gießereifachmänner\* lag ein bedeutungsvoller Antrag Wests zur Beschlußfassung vor, der darauf abzielte, Gießereirohisen lediglich auf Grund der Analyse in 10 Stufen einzutheilen und zu benennen. Diese Stufen sollten im Siliciumgehalt um 0,25 % und im Schwefelgehalt um 0,01 % abweichen und mit 3 % Silicium und 0,01 bis 0,02 % Schwefel als Nr. I beginnen. Der Antrag wurde nach langer Erörterung einem Anschauungs überwiegen und soll in Jahresfrist nach dieser Beschlußfassung wieder auf der Tagesordnung erscheinen. Man wird mit Interesse seinem Schicksal entgegensehen. Da bei uns in Deutschland zweifellos ebenso das Bedürfnis für eine richtige Einteilung des Gießereirohens besteht, so scheint es angezeigt, zu erwägen, welche verschiedenen Vorschläge wohl in Betracht kommen können. Hierzu bietet die Begründung Wests und die dagegen erhobenen Einwendungen eine gute Handhabe. Um in aller Kürze den Inhalt des Versammlungsprotokolls wiederzugeben, sei der Weg einer kritischen Darstellung gewählt.

Nach Ansicht des Berichterstatters trifft West mit seinem Vorschlag im wesentlichen das Richtige. Ob es allerdings nicht zweckmäßiger wäre, statt der 10 Stufen 5 einzurichten, und ob es nicht richtiger wäre, etwas toleranter mit dem Schwefelgehalt zu verfahren und mit 0,03 oder 0,035, wie es Vannier vorschlägt, zu beginnen, mag dahingestellt sein. West sagt allerdings, daß er niemals von einem Hochofenmann verlangen würde, daß jede einzelne Wagenladung die geforderte Roheisen-Nummer enthielte. Nur der Durchschnitt der verschiedenen Wagenladungen, die allerdings genügend gekennzeichnet werden müssen, soll die verlangte Zusammensetzung ergeben. Bei einer solchen Durchschnittsberechnung wird das Abnahmeverfahren für das Roheisen nicht gerade vereinfacht; außerdem paßt es nicht für kleine Gießereien, die ihre Durchschnittsergebnisse nur durch Aufstapelung größerer Vorräthe d. h. mit Geldopfern herstellen könnten.

Um seine Engherzigkeit im Punkte des Schwefelgehalts zu vertheidigen, führt West

\* „Journal of the A. Foundrymen's Ass.“, Juni 1901 S. 75 u. folg.

an, daß es mitunter auf 0,01 % Schwefel ankäme und daß ein Schwefelgehalt von 0,03 statt 0,02 im Eisen Nr. I vielfach Fehlguß hervorriefe. Dies mag ja mitunter zutreffen. Es bleibt aber Jedem unbenommen, was ja auch gerade West betont, besondere Bestimmungen über die Zusammensetzung außer der Nummernangabe zu machen, wenn dies durch die Art der zu erzeugenden Gußstücke bedingt wird. Wenn Vannier sagt, daß beim Umschmelzen  $\frac{1}{3}$  bis  $\frac{1}{2}$  des Koksschwefels in das Eisen geht, und daß man in vielen Fällen dem Koksschwefel nachgehen solle, anstatt Haarspaltereien beim Roheisenschwefel zu treiben und wüßige Unterschiede desselben für alle möglichen Fehlergebnisse verantwortlich zu machen, so lehrt eine einfache Berechnung, daß es recht hat.\* Derselbe Redner sagt auch, jedenfalls auf Grund praktischer Erfahrung, daß es bei den angewandten, handlichen Betriebsanalysen durchaus nicht einfach sei, den Schwefelgehalt genau auf 0,01 % anzugeben, und schon aus diesem Grunde eine größere Toleranz im Schwefelgehalt angezeigt sei. Auch hierin wird man ihm beistimmen müssen.

Der Vorschlag Colbys, bei der neuen Einteilung den Ausdruck „Nr.“ zu vermeiden und durch „Klasse“ zu ersetzen, hat viel für sich, weil der Ausdruck „Nr.“ durch jahrzehntelangen Gebrauch mit der Benrtheilung nach dem Aussehen des Bruches untrennbar verbunden ist. Dagegen wird man wohl schwerlich einem anderen Vorschlage desselben beistimmen, nämlich: alle anderen Elemente, Mangan, Phosphor, Kohlenstoff, in die Einteilung mit aufzunehmen.

Hauptforderungs für die Anwendbarkeit der Einteilung im Handel und Verkehr ist Einfachheit und Kürze. Will man zu viel erreichen, so erreicht man gar nichts. Jeder Gießereimanu, sagt West, muß wissen, welchen Phosphor-, Mangan- und Kohlenstoffgehalt er haben muß, und kann dies von Fall zu Fall angeben. Silicium und Schwefel sind aber diejenigen Elemente, die am meisten verschieden sind und sich unausgesetzt, auch bei ein und demselben Hochofen ändern, während dies bei Mangan-, Phosphor- und Kohlenstoffgehalt viel weniger der Fall ist, sofern nicht der Hochofen ganz anders geartete Erze erhält. Wenn Colby auf die Thatsachen des verschiedenen Phosphorgehalts im Koks- und Kalkstein und des häufigen

Wechsels der Erze, auch bei solchen Hochofenwerken, die über eigene Erzgruben verfügen, verweist, auch den Einfluß der verschiedenen Temperatur und Schlackenzusammensetzung auf den Mangangehalt erwähnt, so kann man daraus die Schlußfolgerung ziehen, daß das Gießereilaboratorium auf diese Unterschiede Acht geben soll. Dieselben aber in allgemeinen Handelsbezeichnungen und Zeitungsnutzen zum Ausdruck zu bringen, wird wenig Anklang finden. „Es wäre sehr schön,“ sagt der Secretär des Vereins, Moldenke, „es geht aber leider nicht.“

Vannier will die Bezeichnung des Bruchaussehens neben der Angabe des Silicium- und Schwefelgehalts beibehalten, um diejenigen Gießereien zu unterstützen, die kein Laboratorium haben. Die Bezeichnungen, die er vorschlägt, wie bei Nr. I, „die Bruchfläche soll grau sein und angesprochenes Korn haben“ u. s. f., sind wenig präcis und können es auch niemals sein. Gerade deshalb sollten sie mit Stumpf und Stiel ausgerottet werden. Wenn auch das Aussehen des Korns auf den Gesamtkohlenstoffgehalt eine leidliche Schlußfolgerung zuläßt, so hat Vannier nicht beachtet, daß die Angabe des Schwefelgehalts ziemlich dieselbe Wirkung ansieht.

Gegen die Anhänger der jetzigen Einteilung nach dem Bruchansetzen wird schweres Geschütz angefahren. West bringt eine Zusammenstellung aus der Literatur (eine Abhandlung eines Mr. Church, Mai 1900, über Roheisenanalysen); nach dieser kommen bei Nr. I und II alle möglichen Siliciumgehalte im Koksgießereirohisen vor, von 1,73 bis 3,79 %,\* und zwar weisen die Ziffern für Nr. II im Durchschnitt kaum geringere Werthe auf, als die von Nr. I (9 Siliciumangaben für Nr. I ergeben 2,68 %, 19 Siliciumangaben für Nr. II 2,57 % im Durchschnitt). Der höchste Werth = 3,79 % Silicium findet sich gerade bei Nr. II, zweifellos im Zusammenhange mit der Thatsache, daß die Ausscheidung des Graphits zwischen 2 und 3 % Silicium am stärksten ist und bei einem Siliciumgehalte von 3 % anwärts abnimmt, so daß die wertvollen Gießereierisen mit über 3 % Silicium wegen der durch blinde Flecke gestörten Korns leicht unter Nr. II gerathen können. Der Berichterstatte West berichtet sogar von einem Holzkohleneisen Nr. I mit nur 0,5 % Silicium;\*\* wenn man solches Eisen umschmilzt und vergießt, so fährt er aus, erhält man Abgüsse, die selbst bei 3" Dicke weisse Bruchfläche zeigen.

\* Vergleiche auch „The Iron Age“ Sept. 12, 1901, S. 4 u. ff., welches über einen Vortrag Colbys vor der Versammlung der Gießereileute in Philadelphia berichtet.

\*\* Der Fall ist bei ganz geringem Schwefel- und Phosphorgehalt denkbar, da bei manganarmen Roheisen solcher Gattung 0,4 % Silicium und noch weniger bereits genügen, um Graphit auszuscheiden. (Lederb.)

\* Einen Schwefelgehalt im Roheisen = 0,05 % und im Schmelzkoks = 1 % angenommen, ferner 10 kg Koks auf 100 kg Roheisen und  $\frac{1}{4}$  des Schwefels, sowohl beim Koks, wie beim Roheisen als verschlackt gedacht, giebt folgende Rechnung:

10 kg Koks    0,1 kg S    davon  $\frac{1}{4}$  = 0,033 kg S  
100 „ Roheisen 0,05 „ S    „  $\frac{1}{4}$  = 0,017 „ S

Ergebnis 92 kg Eisen (8 % Abbrand) mit 0,050 kg S = etwa 0,055 %. Hierbei stammen  $\frac{1}{4}$  des Schwefelgehalts aus dem Koks.

Colby berichtet von einem Versuch seiner Firma, der Bethlehem Steel Comp., indem die eine Hälfte eines Roheisenabstiches in Sandbetten, die andere in die eisernen Mulden der Gießmaschine geleitet wurde. Die Zusammensetzung der erzielten Roheisenstücke war die in der folgenden Zusammenstellung angegebene. Die verzeichnete Zerreißfestigkeit wurde bei Gußstücken ermittelt, die von gleicher Gestalt und Stärke einmal in Sand, das andere Mal in einer Coquille aus dem erwähnten Hochofenabstich gegossen wurden.

Abstich Nr. 7602	Roheisen in	
	Sandbetten abgestochen	Gieß- maschine ab- gestochen
Silicium . . . . .	3,00 %	2,99 %
Mangan . . . . .	0,95 "	0,95 "
Phosphor . . . . .	0,77 "	0,773 "
Schwefel . . . . .	0,041 "	0,041 "
Gesamt-Kohlenstoff . . . . .	3,460 "	3,380 "
Gebundener Kohlenstoff . . . . .	0,250 "	0,920 "
Graphit . . . . .	3,210 "	2,460 "
Zerreißfestigkeit, kg für 1 qcm	1050 kg	2880 kg

Diese in ihrem Bruchaussehen gänzlich verschiedenen Roheisenstücke wurden nun in einem kleinen Cupolofen, jedes für sich, unter ganz gleichen Verhältnissen umgeschmolzen. Die erzielten Gußstücke waren gleich in jeder Beziehung, auch im Bruchaussehen und der Bearbeitungsfähigkeit. Die Untersuchungsergebnisse der Probestäbe sind wiederum hier folgend zusammengestellt:

	Probestäbe, stehend gegossen aus	
	dem in Sand gegossenen Roheisen	dem Ma- schinen- roheisen
Silicium . . . . .	2,91 %	2,95 %
Mangan . . . . .	0,85 "	0,84 "
Phosphor . . . . .	0,769 "	0,764 "
Schwefel . . . . .	0,064 "	0,071 "
Gesamt-Kohlenstoff . . . . .	3,390 "	3,357 "
Gebundener Kohlenstoff . . . . .	0,368 "	0,257 "
Graphit . . . . .	3,022 "	3,100 "
Zerreißfestigkeit, kg pro qcm	1145 kg	1200 kg

West hat vor 2 Jahren bereits ähnliche Versuche gemacht und gefunden, daß Gußstücke, aus abgeschrecktem Roheisen hergestellt, nicht nur ebensogut, sondern sogar weicher befunden wurden bei höherem Silicium- und niedrigerem Schwefel-Gehalt, als bei den aus gewöhnlichen Sandmasseln gegossenen. Auffallend und der Aufklärung bedürftig erscheint der verschiedene Schwefelgehalt in obiger Zusammenstellung. Der Schwefelgehalt bei dem Probestab aus Maschineneisen ist noch höher bei einem anderen liegend gegossenen Stabe, nämlich 0,077 %, also ein Unterschied von 0,013 %. Jedenfalls ein Beitrag zu den oben erwähnten Ansichten über den

Schwefelgehalt im Roheisen — derselbe ist durch den Koksschwefel nahezu verdoppelt.

Wie aus dem oben citirten Vortrage Colbys hervorgeht, haben die Bethlehem Steel Works den beschriebenen Versuch ausgeführt, um das Vorurtheil der Gießereien gegen das Maschineneisen zu zerstören. Die Einführung desselben steht und fällt mit der Einführung der neuen Eintheilung auf Grund der Analyse. Alle übrigen Bedenken widerlegt Colby und rühmt als Vortheile die Leichtschmelzbarkeit, die er aus dem Verhalten von graphitarmem, gegenüber graphitreichem Roheisen in Flammöfen und aus dem geringeren Kalkverbrauch im Cupolofen ableitet, das Fehlen des anhaftenden Sandes und die größere Gleichmäßigkeit, insofern als der ganze Abstich, in der Gießpfanne gemischt, eine einheitliche Zusammensetzung hat. Freilich, sagt Colby, gehört zu einer Eintheilung und Beurtheilung des Roheisens nach Analyse auch Zuverlässigkeit der Analyseergebnisse. Mancher Mann der Praxis ist durch die Verschiedenheit der Ergebnisse, womöglich bei ein und derselben Probe, in seinem Vertrauen auf die wissenschaftliche Grundlage erschüttert und wieder zur alten Methode, nach dem Bruchaussehen zu kaufen, zurückgekehrt. Es gehört zu einer richtigen Analyse, um mit Mr. Colby fortzufahren, auch ein richtiger Chemiker, der auch richtig eine Probe zu nehmen weiß. Die größte Verschwendung, die ein Werk mit Geldmitteln treiben kann, liegt in der Anstellung eines billigen Chemikers. Eine Analysemaschine ist noch lange kein Chemiker. Bei der Probenahme wird viel gesündigt. Eine kleinere Einheit für die Probenahme als eine Wagenladung darf es nicht geben. Eine Bemängelung, die auf einem Analyseergebnisse beruht, das aus einer Probe entstanden ist, die nicht als regelrecht gezogener Durchschnitt einer ganzen Wagenladung gelten kann, würde er (Colby) niemals anerkennen. (Sehr beachtenswerth! Der Berichterstatter.)

Die richtige Probenahme einer Wagenladung Gießereierzeugnisse soll in der Weise vorgenommen werden, daß man blindlings, ohne jede Rücksicht auf die Bruchfläche, zwei Masseln an der Oberfläche der Ladung in gleichem Abstände von den Endpunkten des Wagens entnimmt und zwei Masseln ebenso, aber in einem andern Abstände von den Enden wie die obige, in einer tiefen Lage.\* Ergeben sich bei der Analyse Abweichungen von der vorgeschriebenen Zusammensetzung, so soll die Probenahme wiederholt, nimmehr aber auf 12, noch besser auf 20 Stäbe ausgedehnt werden. Die Stäbe sind zu brechen und die Bruchflächen anzubohren; wenn es geht, mit einem im stumpfen Winkel geschärften Bohrer von 2 bis 3" Durchmesser bei

\* „Iron Age“, 12. September 1901 S. 7.

langsamem Vorschub. Reicht die Bohrmaschine nicht aus, so sollen mehrere kleinere Löcher nebeneinander gebohrt werden. Die Probenahme beim flüssigen Eisen am Hochofen ist viel leichter, es muß aber mindestens viermal während des Abstiches mit dem Probelöffel geschöpft werden. Eine Bemängelung auf Grund einer Probenahme, die sich auf nach dem Bruchaussehen besonders herausgesuchte Roheisenstäbe erstreckt, hält Colby für „unfair“.

Colby vertritt die Interessen eines Hochofenwerks. Nimmt man aber diese Ausführungen als einseitig gefärbt an, so wird man eines Besseren belehrt durch West,\* der, selbst ein Gießereibesitzer, den Hochofenwerken so weit entgegenkommt, daß er Abweichungen von der vorgeschriebenen Zusammensetzung innerhalb eines vollen Procents Silicium und 0,030 % Schwefel zuläßt, nur muß diese Abweichung angegeben werden und der Durchschnitt schließlich ein richtiges Bild liefern.

Die weiteren Ausführungen des Protokolls gelten im wesentlichen den Ermahnungen der verschiedenen Redner, sich Kenntnisse in der Chemie anzueignen. Ohne Analytiker gewesen zu sein oder zu sein, müsse jeder Gießereimeann chemische Kenntnisse besitzen. Niemand könne sich den Fortschritten der Wissenschaft verschließen, ohne es schwer büßen zu müssen. Den meisten Gießereileuten, sagt Putnam, ist Chemie ein Buch mit sieben Siegeln. Andere Redner führen aus, daß nicht nur die Werksbesitzer und Werksleiter, sondern auch die Formermeister und Betriebsführer Etwas von der Chemie verstehen müßten. West bemängelt, daß letztere zu schlecht bezahlt würden, ihre Gehaltsstufe läge 30 Jahre zurück in einer Zeit, in der der Gießereibesitzer, selbst ein früherer Formermeister, in den Betrieb zu jeder Zeit eingreifen konnte. Nunmehr lägen aber die Verhältnisse so, daß mehr als  $\frac{2}{3}$  der Gießereibesitzer nicht aus dem Gießereibetriebe hervorgegangen sind, dem Formermeister daher eine viel größere Verantwortung zufällt. Man solle durch bessere Bezahlung den Ansporn geben, daß sich tüchtige Former weiterbilden, andererseits aber auch einige theoretische Kenntnisse verlangen. Auch eine Formerschule schlägt West vor, durch die Lehrlinge in der vielseitigen Handfertigkeit einer Gießerei ausgebildet werden und an einigen Abenden theoretischen Unterricht erhalten sollen. Auch diese Schule hält West für eine Förderung der richtigen Heranbildung von Formermeistern; gleichzeitig soll sie zur Lösung der Lehrlingsfrage bestimmt sein.

Die Erörterungen über diesen Gegenstand lassen erkennen, daß bei der immer weiter fortschreitenden Spezialisierung der Arbeit die Form-

maschine immer weitere Verbreitung gewinnt, und es infolgedessen den Gießereien, die auf gelernte Former angewiesen sind, immer schwerer wird, einen Nachwuchs heranzuziehen; dies um so mehr, als bei dem Fehlen einer gesetzlich geregelten Lehrzeit Bemühungen in dieser Richtung vielfach ergebnislos gemacht werden dadurch, daß der Lehrling, sobald er Einiges gelernt hat, durch höhere Lohnversprechungen weggelockt wird; vielfach auch wohl gerade von solchen Gießereibesitzern, die selbst nichts zur Heranbildung von Lehrlingen thun, sondern die bei ihnen eintretenden Jungen jahraus jahrein mit derselben Arbeit beschäftigen, um für dieselbe möglichst wenig Lohn verausgaben zu müssen.

Die weitaus überwiegende Zahl der Redner, einschließlich des Vorsitzenden und Mr. West, giebt annehmungen zu, ohne dadurch den Einzelleistungen den wohlverdienten Beifall zu versagen, daß die Former in den Vereinigten Staaten entartet („degenerated“) seien, und Alles geschehen müsse, um das Formergewerbe zu einem solchen zu machen, daß sich tüchtige und intelligente Jungen in genügender Anzahl finden, dieses Handwerk zu erlernen.

Sehr beherzigenswerth ist das, was ein Mr. Putnam im Anschluss an die Erörterung über die theoretische Vorbildung der Formermeister in Bezug auf das Verhältnis zwischen diesem und seinem Brotherrn sagt: Vielfach sollte man nicht den Meister wegen eines Fehlgusses schelten, sondern den Arbeitgeber, der dazu berufen ist, die Lücken seines Meisters in wissenschaftlicher Beziehung auszufüllen, es aber nicht thut. Vielfach versteht aber der Principal nichts vom Geschäft, das ist schlimm; aber noch schlimmer ist es, wenn er eben hineingeguckt hat und nunmehr glaubt, er verstehe Alles, und nichts thut, um sich fortzubilden. Vertrauen ist die erste Bedingung für das Gedeihen des Geschäftes. Hat der Principal kein Vertrauen zu seinem Formermeister und versteht selbst nichts von der Gießerei, so ist es gleich, ob er statt des Formermeisters einen Tanzmeister engagirt; beide werden gleich viel, d. h. gar nichts zu stande bringen.

Derselbe Redner ernahmt, den jetzt günstigen Zeitpunkt auszunutzen, um einen Fortschritt in der Einteilung und Benennung des Gießereiseisens durchzusetzen. In den letzten Jahren war ein solcher unmöglich. Jedes Stück, das nur ungefähr wie Roheisen aussah, wurde mit großem Nutzen verkauft, nunmehr (Juni 1901) wäre die Conjunction abgefallen und daher die Hochofenwerke zum Entgegenkommen geneigt.

Dasselbe gilt auch für deutsche Verhältnisse, wie auch noch vieles Andere der in den Erörterungen gekennzeichneten Zustände. Es wird hüben und drüben doch schließlich mit ein und demselben Wasser gekocht.

B. Osann.

\* „Journ. of the Am. Foundr. Assoc.“, Juni 1901 S. 76.

## Ueber Winderhitzer.

Von G. Teichgräber, Ingenieur.

Zur Erhitzung der etwa 300 000 cbm = 387 000 kg betragenden Gebläseluft eines in 24 Stunden 100 t Roheisen erzeugenden Hochofens auf 800° sind theoretisch ungefähr 70 000 000 Calorien erforderlich, während die etwa 450 000 cbm betragenden Gichtgase zu 900 Cal. 405 000 000 Calorien, also mehr als das Fünffache dieser Wärmemenge bei ihrer Verbrennung entwickeln. Dafs man mit der zur Heizung der Winderhitzungsapparate theoretisch erforderlichen Gasmenge nicht auskommt, ist bekannt. Je mehr man für die Heizung des Windes auf die gewünschte Temperatur den Bedarf an Gas vermindern kann, desto vorteilhafter ist dies für die Erhaltung und Reinhaltung der Apparate und desto mehr wird von den wertvollen Gichtgasen für andere Zwecke verfügbar.

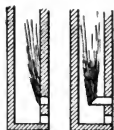
Der grofse Bedarf an Gas für Cowper-Apparate ist mancherlei Umständen zuzuschreiben. Die grofse, der freien Luft dargebotene Oberfläche von 500 und mehr Quadratmetern hat einen grofsen Verlust von Wärme zur Folge, theils durch Ausstrahlung, theils durch Leitung. Der Ausstrahlung läfst sich durch entsprechende Wahl der Anstrichmasse einigermafsen entgegenwirken. Ruß und Bleiweifs beispielsweise sind für den Anstrich äufserst ungeeignet, da beide ein sehr grofses Wärme-Emissionsvermögen besitzen. Der Uebertragung der Wärme an die umgebende Luft durch Leitung kann man durch einen Ueberzug auf dem Blechmantel (in- oder/und auswendig) von Wärmeschutzmasse entgegenwirken oder durch Ausfüllung des Raumes zwischen Mantel und Mauerwerk mit die Wärme schlecht leitenden Stoffen. Weit vollkommener aber wird man diesem Wärmeverlust begegnen können, indem man die durch das feuerfeste Mauerwerk nach außen geführte Wärme abfängt und wieder nutzbar macht. Es kann dies in der Weise geschehen, dafs man das Mauerwerk, abgesehen von der untersten Partie, frei in den Blechmantel stellt, so dafs zwischen Blechmantel und Mauerwerk ein schmaler freier Raum bleibt, in welchem die daselbst befindliche Luft sich erwärmt. Um das Mauerwerk vor dem Reifsen zu schützen, kann man dasselbe mit eisernen Bändern binden oder man läfst an manchen Stellen einen Stein bis zum Mantel durchgehen. Um die an die Luft zwischen Mantel und Mauerwerk übertragene Wärme nutzbar zu machen, kann man diese vorgewärmte Luft zur Verbrennung des Gases verwenden. Am einfachsten wird dies geschehen können, indem man die Luft am oberen Theil der Kuppel eintreten läfst, so dafs sie das

Mauerwerk aufsen von oben nach unten bestreicht, um am unteren Theil des Apparats zur Verbrennung des Gases in den Verbrennungsschacht geführt zu werden. Die Regulierung der Luftzufuhr und ihr Abschlufs wird sich am unteren Theil des Apparats bewirken lassen, wenn man an der Oeffnung im Blechmantel der Kuppel auferhalb ein Blechrohr anschlieft, welches bis zum unteren Theil des Apparats reicht, woselbst der Verschlufsschieber angeordnet wird. Es ist allerdings fraglich, ob die vorgewärmte Luft genügend wird angesaugt werden; ihre Temperatur wird indessen kaum so hoch sein, dafs ihre Bewegung und ihr Eintritt in den Verbrennungsschacht verhindert würde. Jedenfalls wird bei der Regulierung dem Rechnung getragen werden müssen, dafs kurz nach dem Umsetzen des Apparats auf Gas die Luft wärmer sein wird als kurz vor dem Umsetzen auf Wind, weil die das Mauerwerk bestreichende Luft das Mauerwerk abkühlt.

Dem Wärmeverlust infolge Abgabe der Wärme an die Luft könnte sehr wirksam dadurch begegnet werden, dafs man zur Ausmanerung ein Steinmaterial verwendete, welches eine verhältnismäfsig geringe Wärmeleitungsfähigkeit besitzt. Meines Wissens sind in dieser Richtung noch keine Versuche gemacht worden. Schon die Verwendung poröser Steine, wie sie für Heifswindleitungen benutzt werden, würde einen günstigen Einflufs ausüben, und würde man durch deren Anwendung das Gewicht des Mauerwerks nicht unerheblich vermindern.

Um für den gewünschten Effect des Apparates mit einem Minimum von Gas auszukommen, ist für eine richtige Führung der Verbrennung vor Allem zu sorgen. Für die Verbrennung der Gase soll der Verbrennungsschacht dienen, während die Kuppel nur zur Verteilung der verbrauchten Gase in die Kanäle des Wärmespeichers da ist. Vielfach hat sich herausgestellt, dafs die Verbrennung im Schacht nicht beendet wird, dafs die Verbrennung bis in die Kanäle des Wärmespeichers sich fortsetzt oder dafs sogar in den vom Apparat abziehenden Gasen noch Kohlenoxyd neben Sauerstoff vorhanden ist. Es liegt dies an der Verbrennungseinrichtung und/oder dem in dem Gase enthaltenen Staub. Mit wenigen Ausnahmen führt man Gas und Luft in den verticalen Verbrennungsschacht durch je eine in dem Mauerwerk des Verbrennungsschachtes angeordnete horizontale Oeffnung. Diese Anordnung ist nicht vorteilhaft für das Zustandekommen einer vollkommenen Verbrennung, weil

die Luft am Rand über der Eintrittsöffnung ansteigt und hierdurch die Mischung mit dem Gas erschwert wird (Figur 1). Die Einführung der Luft in die Mitte des Schachtes wird die Mischung von Gas und Luft und damit die Gleichmäßigkeit und Vollständigkeit der Verbrennung begünstigen. Durch Einsetzen eines Rohres in die Luftzuführöffnung, wie dies Figur 2 zeigt, ist dies sehr einfach zu erreichen. Auf diese



Figur 1 und 2.

Weise entsteht im Centrum des Schachtes eine verticale Flamme, welche sich nach oben gleichmäßig entwickelt, das Schachtmauerwerk in jeder Höhe gleichmäßig erwärmend und hierdurch vor dem Reissen bewahrend. Die Vertheilung der Luft auf eine größere Anzahl engerer Rohre würde

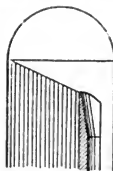
die Vollständigkeit der Verbrennung beschleunigen und diese auf einen kleinen Raum im unteren Theil beschränken, aber gerade das muß vermeiden werden zur Schonung des Mauerwerks. Wohl die schwierigste Aufgabe bei Construction der Cowper-Apparate ist die Erzielung einer gleichmäßigen Vertheilung der verbrannten, der Heiz-Gase, auf die Kanäle des Wärmespeichers. Es sind deshalb mancherlei Aenderungen vorgenommen und Constructionen erdacht worden, die dieses Ziel im Auge haben. — Die Fortbewegung des Gasstroms resultirt aus der durch den Schornstein hervorgerufenen Druckdifferenz am Eintritt von Gas und Luft und am Austritt zum Schornstein; die Zertheilung beim Austritt aus dem Schacht in die Knäuel und die Vertheilung in die einzelnen Kanäle des Wärmespeichers ist abhängig von der Temperatur der Kanäle, von ihrer Weite, Gestalt und Länge (ihrem Widerstand), von der Gestalt des Schachtes und der Kuppel und von der Lage der Kanäle zum Schacht.

Die in kälteren Kanälen befindliche Gassäule hat ein größeres Gewicht als in wärmeren und haben daher kältere Kanäle besseren Zug als wärmere, was einen vorteilhaften Ausgleich zur Folge hat. Weite Kanäle haben wegen ihres geringeren Reibungswiderstandes besseren Zug als enge.

Um die Art der Zertheilung des aus dem Schacht austretenden Gasstromes und seine Vertheilung in die Kanäle zu beurtheilen und zu ermitteln, muß man sich eine möglichst richtige Vorstellung von den inneren Vorgängen während des Betriebs zu bilden suchen. Die Bewegungsrichtung, die im Schacht vertical aufwärts ist, soll in eine solche vertical abwärts im Wärmespeicher übergehen. Am Ausgang des Schachtes hat das Gas eine vertical aufwärts gerichtete Bewegung mit einer Geschwindig-

keit, die sich ungefähr zu 2 bis 3 m berechnet. Jedes Gastheilen besitzt eine bestimmte lebendige Kraft, die proportional dem Quadrat der Geschwindigkeit ist. Das Beharrungsbestreben in dieser Bewegungsrichtung ist also desto größer, je größer die Gasmenge ist und je geringeren Querschnitt der Schacht hat. Nach dem Verlassen des Schachtes sucht der Gasstrom seine bisherige Richtung beizubehalten, wird aber durch das Gewölbe der Kuppel daran verhindert. Infolgedessen bewegt er sich, sich breit drückend, in der Nähe des Gewölbes parallel zu diesem. Auf diesem Weg geht die Richtungsänderung am langsamsten vor sich. Die Reibung am Gewölbe hat aber zur Folge, daß die Randkanäle weniger Gas bekommen, als die mehr nach der Mitte zu liegenden. Diese ungleiche Vertheilung läßt sich bekanntlich dadurch vermindern, daß man die Weite der Kanäle verschieden wählt. Wenn es zugänglich wäre, würde man durch eine große Zahl verschiedener Weiten zu einer ganz gleichmäßigen Vertheilung gelangen können.

Die engen Kanäle bieten dem gleichen Volumen passirender Gase einen größeren Widerstand als die weiten. Die Ausführung des gleichen Principis würde sich in der Weise denken lassen, daß man bei gleicher Weite der Kanäle deren Längen verschieden wählen würde. Man würde dann die mittleren Kanäle lang, die nach dem Rand zu kürzer zu machen haben. Am wenigsten Neigung haben die Gase, in die Kanäle in der Nähe des Schachtes und ganz besonders in die in den beiden Ecken gelegenen Kanäle sich zu begeben, weil hierzu eine sehr rasche Richtungsänderung der verticalen aufwärts in die verticale abwärts nöthig sein würde. Die ungleichmäßige Vertheilung der Gase über den Wärmespeicher wird also hervorgerufen durch die Geschwindigkeit des Gasstromes, die Aenderung der Richtung, die Reibung am Mauerwerk und die Lage der Kanäle zum Verbrenungsschacht. Diese Ursachen lassen sich abmildern durch einen großen Querschnitt des Schachtes, durch eine Erweiterung des oberen Theils des Schachtes, durch eine Abschrägung der Oberfläche des Wärmespeichers, wobei die obere Endfläche des Schachtmauerwerks convexe Gestalt hat, nach Art der Figur 3.



Figur 3.

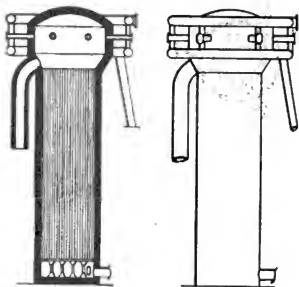
Einen nicht zu unterschätzenden Einfluss auf die Gleichmäßigkeit der Vertheilung der Gase über den Wärmespeicher hat die Größe und Höhe des Raumes unter dem Wärmespeicher.

Ist dieser Raum zu klein und zu niedrig, so wird der Zug der in der Nähe des Rauch-Austritts gelegenen Kanäle besonders begünstigt, der Zug der entfernt liegenden Kanäle benachtheiligt, während bei genügend hohem Raume die Wirkung des Schornsteinzuges sich besser auf alle Kanäle vertheilt. Mit der Höhe dieses Raumes wird übrigens die gleichmäßige Vertheilung des einströmenden kalten Windes ebenfalls günstig beeinflusst.

Durch die für die Erzeugung des Schornsteinzuges notwendige Temperatur der zum Schornstein abziehenden Abgase geht eine bedeutende Wärmemenge für die Heizung der Apparate verloren. Diese Temperatur soll deshalb so niedrig wie möglich sein. Zur Erreichung eines Minimums dieses Wärmeverlustes ist zu bedenken, daß der Wärmeverlust mit der Temperatur und mit der Quantität der abziehenden Gase wächst. Beide hängen ab von der Art der Wärmeabgabe an den Wärmespeicher. Umgekehrt wie für das Umfassungsmauerwerk wird für die Gittersteine eine hohe Wärmeleitungsfähigkeit von Nutzen sein. Je größer diese ist, desto rascher überträgt sich die Wärme der durch die Kanäle ziehenden Gase auf die Steine und durchdringt dieselben. Eine höhere Leitungsfähigkeit der Steine würde demnach die Temperatur der Abgase erniedrigen und einen niedrigeren Gasverbrauch zur Folge haben. Eine andere vorteilhafte Wirkung würde die Anwendung von Steinen haben mit einer höheren spezifischen Wärme, da bei Anwendung eines gleichen Steingewichtes die Steine mehr Wärme vom Gas aufnehmen und an den Wind abgeben würden, als Steine mit geringerer spezifischer Wärme. Könnte man Steine herstellen mit einer um nur 10 % höheren spezifischen Wärme, so würde man 10 % weniger Steine für den Wärmespeicher gebrauchen. Es scheint mir durchaus nicht undenkbar zu sein, daß man Steine herstellen kann mit genügender mechanischer und chemischer Widerstandsfähigkeit bei genügender Feuerfestigkeit, denen eine höhere Leitungsfähigkeit für Wärme und eine höhere spezifische Wärme eigen ist, als den jetzt üblichen Sorten. Vielleicht würde die Verwendung von Chrom- oder Titanerzen zur Erreichung dieses Zieles führen. Man würde mit solchen Steinen ausgeführte Apparate kleiner bauen können und doch den gewünschten Effect haben. Obendrein aber würde der Gasverbrauch wegen der niedrigeren Temperatur der abziehenden Gase wesentlich geringer sein.

Aus der Erkenntnis der Schwierigkeit oder Unmöglichkeit einer gleichmäßigen Heizung des Wärmespeichers sind eine große Zahl Constructionen von Winderhitzungs-Apparaten hervorgegangen, die mit mehr oder weniger Erfolg

die oben beschriebenen Uebelstände zu vermeiden suchen und eine gleichmäßige Heizung des Wärmespeichers anstreben. Die Aufgabe, die an nur einem Platze zuströmenden Heizgase auf eine große Fläche zu vertheilen, ist schwer zu lösen. Wesentlich erleichtert wird diese Aufgabe, wenn der Zutritt der Gase auf mehrere Stellen vertheilt wird, so daß an jeder Einströmung nur der sovielthe Theil von der ganzen



Figur 4.

Figur 5.

zur Heizung notwendigen Gasmenge zugeführt wird, als Einströmungen vorhanden sind. Wenn die Kuppel geräumig und weit genug gemacht wird, eignet sich diese für die Gaszuführung an mehreren Stellen und die Vornahme der Verbrennung und wird dann der Verbrennungsschacht, der einen großen Theil des inneren Raumes des Apparats beansprucht, überflüssig. In Figur 4 ist ein solcher Apparat dargestellt. Seine Wirkungsweise ist ohne weiteres verständlich. Die Vortheile dieser Construction bestehen in Folgendem:

1. Vergrößerung des Wärmespeichers durch Fortfall des Verbrennungsschachtes.
2. Vollkommene Verbrennung der Gase und hieraus resultirender geringerer Gasverbrauch. Die Zuleitung von Gas und Luft in die Kuppel kann durch neben- oder ineinander liegende Öffnungen geschehen. Dadurch, daß bei bei-



spielsweise 6 Brennern an jedem Brenner nur  $\frac{1}{6}$  der zur Heizung erforderlichen Gase zugeführt wird, wird die Vollständigkeit der Verbrennung sehr begünstigt, und die an jedem Brenner entwickelte Wärme beträgt nur  $\frac{1}{6}$  der Gesamtwärme, was wesentlich zur Schonung des Mauerwerks beiträgt.

3. Gleichmäßige Vertheilung der Heizgase über die Kanäle des Wärmespeichers und hieraus resultirender geringerer Gasverbrauch und höhere Windtemperatur, sowie gleichmäßige Beanspruchung der Kanäle. Sollten Zweifel darein gesetzt werden, daß die zwischen den Brennern liegenden Wärmespeicherkäle genug Gas bekommen, so würde man dem dadurch



Figur 6.

begegnen können, daß man die Anordnung der Gas- und Luftzufuhr gemäß Figur 5 trifft, bei welcher die Einströmung nicht radial ist. Bei letzterer Art der Zuführung wird in der Kuppel eine Wirbelbewegung entstehen und man wird möglicherweise mit 3 (Figur 6), vielleicht sogar mit nur 2 Brennern auskommen. In diesem Fall wird man die Kreisleitungen für Gas und Luft weglassen können und zu jedem Brenner eine separate Gasleitung führen, während die Luftzufuhr mit an den Brennern angebrachten Schiebern bewerkstelligt wird.

4. Infolge der gleichmäßigen Vertheilung der Heizgase (3) die Möglichkeit, die Apparate niedriger und breiter zu bauen als jetzt üblich, was folgende Vortheile mit sich bringt:

Die Wärmespeicherkäle werden kürzer und sind deshalb leichter zu reinigen. Die durchstreichenden Gase bewegen sich langsamer. Wegen des kürzeren Weges und der geringeren Geschwindigkeit ist der Reibungswiderstand erheblich geringer und man kann infolgedessen die Kanäle enger machen als in hohen, schmalen Apparaten. Hierdurch wird auf die Querschnittseinheit des Wärmespeichers an Heizfläche gewonnen; so kommen auf 1 qm Wärmespeicherquerschnitt bei quadratischen Kanälen beispielsweise von 0,18 m Kanal- und 0,06 m Steindurchmesser 17,36 Kanäle mit 12,5 m Heizfläche, bei Kanälen von 0,12 m Kanal- und 0,06 m Steindurchmesser 30,86 Kanäle mit 14,81 m Heizfläche.

Die größere Oberfläche des Wärmespeichers, sein größerer Horizontalquerschnitt hat außerdem den nicht zu unterschätzenden Vortheil, daß, gleiche Heizgas Mengen vorausgesetzt, die Gase und die entwickelte Wärme sich über eine größere Fläche vertheilen, so daß die einzelnen Kanäle in weiten Apparaten weniger Gas und Wärme erhalten, als in schmalen Apparaten, so daß die Verschmutzung der Kanäle langsamer vor sich geht und die Gittersteine weniger leiden. — Es giebt natürlich eine Grenze für die Verbreiterung und Erniedrigung der Apparate, welche nicht überschritten werden darf.

Bei Apparaten ohne Verbrennungsschacht wird man den kalten Wind tangential anstatt radial zuführen können, wodurch derselbe unter dem Wärmespeicher in eine drehende Bewegung kommt, was eine bessere Vertheilung auf die einzelnen Kanäle zur Folge haben wird.

## Ueber Titaneisen.

In früherer, noch nicht weit zurückliegender Zeit galt das in Eisenerzen nicht selten auftretende Titan als ein unangenehmer Gast. Man schrieb ihm weniger eine unmittelbare Wirkung auf das erfolgreiche Roheisen als die Eigenschaft zu, die Schlacke streng flüssig und schwer schmelzbar zu machen. Diesen seinen schlechten Ruf verdankt es hauptsächlich den bekannten Äkerman'schen Untersuchungen. Von Äkerman\* wurde nämlich der Schmelzwärme-Bedarf zweier Schlacken mit 8,5 und 10 % Titansäure ermittelt, welcher höher war als bei ähnlich zusammengesetzten Schlacken ohne Titansäure. Jedoch wies bereits Ledebur in der zweiten Auflage seines Handbuches der Eisenhüttenkunde

(1893) darauf hin, daß genauere wissenschaftliche Versuche über den angegebenen Einfluß der Titansäure nicht vorlägen. Im Jahre 1896 erschien alsdann ein Bericht Rossis\* über dieselbe Frage. Die Rossischen Schmelzversuche haben bewiesen, daß die der Titansäure zugeschriebene ungünstige Einwirkung auf den Schmelzgang des Hochofens nicht stattfindet. Auch die von Turner\*\* ausgesprochene Befürchtung, daß die Schmelzung durch eine übermäßige Bildung von Cyanstickstoff-Titan beeinträchtigt werden würde, hat sich nicht bestätigt. Es zeigte sich vielmehr, daß die von titanreichen Erzen erblasenen Schlacken, welche als Basen

\* „Iron Age“, Vol. LVII, p. 354 und 964. Vergleiche „Stahl und Eisen“ 1896, Seite 310.

\*\* „The Metallurgy of Iron“ p. 63.

\* „Stahl und Eisen“ 1886, Tabelle zu Seite 387.

Thonerde, Kalkerde, Magnesia und kleine Mengen Eisenoxyd enthalten, leicht schmelzbar sind, wenn das Verhältniß des Sauerstoffs der Kieselsäure nebst Titansäure zu dem Sauerstoff der genannten Basen annähernd 4:3 beträgt, daß sie aber rascher als reine Silicate strengflüssig werden, wenn der Basengehalt über jenes Verhältniß hinaus zunimmt. Rossi glaubte damals bereits eine günstige Einwirkung des Titans auf die Eigenschaften des erfolgenden Roheisens feststellen zu können, welches als Zusatz zu anderem Roheisen für Gießereizwecke, besonders zu Hartguß, Verwendung fand. Dies wurde indessen von Ledebur durch den Hinweis auf die Thatsache widerlegt, daß das Roheisen im Hochofen nur Spuren von Titan aufnimmt. In der That enthielten zwei Proben des aus titanhaltigen Erzen erlassenen Roheisens kein bzw. nur 0,07 % Titan. Immerhin blieb das Interesse für titanhaltiges Roheisen bestehen und führte zu Versuchen, das im Hochofen nicht darstellbare Ferrotitan auf anderem Wege zu erhalten. Ueber die Anwendung des aluminothermischen Weges für die Herstellung kohlenstofffreier Titanlegierungen sind von Goldschmidt in der Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute vom 24. März 1901\* einige Mittheilungen gemacht worden. Eine eingehendere Abhandlung über den Einfluß von Titan auf die Eigenschaften des Gusseisens und Stahls wurde von Rossi der American Society of Mechanical Engineers zu Milwaukee im Mai 1901 vorgelegt und ist im Band XXII der Verhandlungen dieses Instituts abgedruckt. In Band IX der Mineral Industry (1901) findet sich endlich ein weiterer Aufsatz desselben Verfassers über die Herstellung von Titan und seiner Legierungen. Ueber titanhaltige Erze enthält „Stahl und Eisen“ 1900 S. 377 einen Aufsatz von Lang, welcher auch die Arbeiten von Kemp,\*\* sowie von Vogt\*\*\* berücksichtigt.

Titaneisenerze treten in den Vereinigten Staaten, Canada, Norwegen, Schweden und Rußland in großer Verbreitung und mächtigen Lagern auf; sie können bis 50 % Titansäure (theoret.  $53,25 \text{ TiO}_2$ ) enthalten. Auch Rutil (fast reine Titansäure) wird an manchen Stellen in beträchtlichen Mengen gefunden. Titanhaltige Eisenerze sind gewöhnlich frei von Schwefel und Phosphor (eine Ausnahme bildet das Erz vom Taberg in Schweden mit 0,13 % Phosphor); sie enthalten wenig Kieselsäure und andere Gangarten und sind daher für die Darstellung von Ferrotitanen gut geeignet.

Beim Verschmelzen titanhaltiger Eisenerze im Hochofen geht bei weitem der größte Theil

der Titansäure wegen der Schwerreducirbarkeit des Titans in die Schlacke; nur ein sehr geringer Theil, nach Ledebur selten mehr als 0,2 %, wird vom Eisen aufgenommen. Eine Gewinnung eigentlicher Titanlegierungen durch den gewöhnlichen Hochofenproceß ist infolgedessen undurchführbar. Man ist somit gezwungen, specielle Verfahren zu diesem Zwecke in Anwendung zu bringen. Bei einem derselben bedient man sich eines Bades von geschmolzenem Aluminium als Reduktionsmittel und werden hierdurch Ferrotitane hergestellt, welche 0,1 bis 0,5 % Kohlenstoff und 10 bis 75 % Titan enthalten. Diese Legierungen sind besonders als Zusätze zu Flußeisen und Stahl zu verwenden. Bei einem zweiten Verfahren wirkt Kohlenstoff als Reduktionsmittel und erhält man hierdurch eine Legierung mit ungefähr 10 % Titan, die wegen ihres verhältnißmäßig bedeutenden Kohlenstoffgehalts sich besser als Zusatz zu Roheisen als zu Finseisen eignet. Dieser Kohlenstoff tritt als Graphit und nicht in der gebundenen Modification auf, das Titan ist daher als Metall und nicht als Carbid vorhanden. Ferner ist es möglich, durch ein besonderes Verfahren aus Erzen mit nur 6 bis 8 % Titan = 10 bis 14 % Titansäure, ein Ferrotitan mit bis zu 75 % Titan herzustellen, man ist daher bei Herstellung der Legierungen nicht auf reiche Erze allein angewiesen.

Die für die Reduction des Titans erforderliche Temperatur wird auf 3000° C. geschätzt. Dieselbe kann nach dem Goldschmidtschen Verfahren auf aluminothermischem Wege erzeugt werden. Hierbei erfordern 100 Eisenoxyd zur Reduction 33,3 Aluminium und 100 Titansäure fast 50 Aluminium. Nach Rossi\* kostet indessen das Aluminiumpulver ungefähr das 7- bis 10-fache der gleichen Menge eines gegossenen Aluminiumbarrens, so daß sich die Gesteigungskosten des auf diese Weise gewonnenen Ferrotitans für die praktische Verwendung desselben im großen Maßstabe zu hoch stellen. Ferner sind nach denselben Autor die aluminothermisch dargestellten Ferrotitane sehr unrein und enthalten neben Kohlenstoff, Silicium, Phosphor und Schwefel besonders bedeutende Mengen von Aluminium. Die Analyse zweier europäischer Ferrotitane ergab folgende Resultate: 1. Kohlenstoff 0,434 %, Titan 24,19 %, Aluminium 5,94 %, Silicium 1,03 %, Phosphor und Schwefel in Spuren. 2. Kohlenstoff 0,745 %, Titan 11,05 %, Aluminium 9,96 %, Silicium 1,25 %, Phosphor und Schwefel in Spuren. Die Gegenwart von Aluminium und anderen Verunreinigungen in den Legierungen ist natürlich unzulässig und müssen diese Elemente durch eine zweite Schmelzung entfernt werden, wodurch die Kosten des

\* „Stahl und Eisen“ 1901 S. 547.

\*\* „School of Mines Quarterly“, Vol. XX, Nr. 4, und XXI, Nr. 1.

\*\*\* „Zeitschrift für praktische Geologie“, 1898, S. 281.

\* „The Mineral Industry“, Vol. IX, S. 717.

Verfahrens eine weitere Erhöhung erfahren. Die Reduction mit Hilfe des Aluminiumbades stellt sich nach Rossi bedeutend billiger als die vorher erwähnte Methode und sind Mengen bis über 100 kg bereits in einem Ofen mittels einer einzigen Schmelzung dargestellt; durch Vergrößerung des Ofens glaubt man eine Steigerung der Production bis auf 225 kg zu erreichen. Ein etwaiger Ueberschuss von Aluminium läßt sich durch einen Zusatz von Eisenoxyd beseitigen.

Der von Rossi angewandte Schmelzapparat ist ein gewöhnlicher elektrischer Ofen Siemenscher Construction. Das Verfahren ist folgendes: Nach Hebung der Kohlenelektroden wird Aluminium in Stücken, zusammen mit einer bestimmten Menge Eisenschrott, in den Tiegel des Ofens gegeben. Die Menge des Eisenschrotts richtet sich nach der Zusammensetzung der Erze und dem Titangehalt der auszubringenden Legirung. Die Kohlenstäbe werden alsdann bis zur Berührung mit den Aluminiumstücken gesenkt, der Strom wird geschlossen und das titanhaltige Material zwischen die Kohlenstäbe und die Seitenwände des Tiegels eingeschanfelt. Derselbe besteht aus grob gemahlenem reicherem oder ärmerem Titaneisenerz oder einer Mischung von titanhaltigem Eisenerz mit Rutil oder sogenanntem Titanconcentrat. Die Temperatur des Ofens steigt schnell und erreicht bald diejenige Höhe, bei welcher das Aluminium und der Eisenschrott, oder das Aluminium allein, in vollständigen Fluß gerathen. Das Bad wird stark weißglühend und Thonerde fängt an als Rauch zu entweichen und ist man genöthigt, die Stromstärke auf den erfahrungsgemäßen günstigsten Betrag herabzusetzen. Gegen Ende des Processes wird der Strom wieder verstärkt, um die scharfe Trennung des Ferrotitans von der darauf schwimmenden Aluminiumschlacke zu erleichtern. Letztere enthält 80 bis 85 % Thonerde in Verbindung mit den erdigen Bestandtheilen der Charge. Ungefähr 90 % des eingesetzten Aluminiums finden sich in der Schlacke wieder. Bei continuirlichem Betrieb werden Schlacke und Metall durch besondere Oefnungen ausgetragen, bei intermittirendem Betrieb läßt man den Ofen abkühlen und hebt den Metallkönig sammt der darauf befindlichen Schlacke aus. Die Schlacke läßt sich leicht von der Metalllegirung trennen und erhält man auf diese Weise einen Metallkönig von etwa 100 kg in einem Zeitraum von  $1\frac{1}{4}$  bis 2 Stunden. Eine Refination des gewonnenen Ferrotitans kann durch Zusatz von titanhaltigem Erz in denselben Ofen durch ein kurzes Schließen des Stromes bewirkt werden.

Zur Darstellung des Ferrotitans wurden zwei Arten Erz verwendet. Das eine war ein canadisches, das 24 % Titan = 40 % Titansäure und ungefähr 35 % Eisen enthielt. Dieses wurde zu Legirungen mit 35 bis 40 % Titan

und bei geeignetem Schrottzusatz zu solchen mit beliebig niedrigeren Gehalten verarbeitet. Das zweite von Adirondack (Staat New York) stammende Erz war durch Reinheit ausgezeichnet und enthielt 8,5 bis 9 % Titan = 14 bis 15 % Titansäure, und von 58 bis 60 % Eisen. Dasselbe ergab ohne Schrottzusatz eine Legirung mit 13 % Titansäure. In allen diesen Fällen, ausgenommen bei Anwendung von Rutil, wurde der Bedarf an Aluminium nach der Formel berechnet  $Al_2 + Fe_2O_3 = Al_2O_3 + Fe$ . Das ergibt, wie bereits oben erwähnt, 0,33 % Aluminium auf 1 % Eisenoxyd. Eine Verminderung des Aluminiumverbrauchs wurde dadurch erzielt, daß man an Stelle der Titaneisenerze ein aus denselben hergestelltes Titanconcentrat verwendete. Auf diese Weise wurde aus dem Adirondackerz mit 9 % Titan (= 15 %  $TiO_2$ ) eine Legirung mit 75,84 % Titan hergestellt, während der Verbrauch an Aluminium gleichzeitig auf die, für die Reduction der Titansäure allein nöthige Menge herabgesetzt wurde.

Ferrotitane, welche als Zusatz zu Gußeisen Verwendung finden, dürfen naturgemäß größere Mengen Kohlenstoff enthalten. In diesem Falle kann die Reduction der Titansäure durch Kohlenstoff bewirkt werden. Auf diesem Wege wurden Legirungen mit 10 bis 25 % Titan hergestellt. Die Fabrication fand in der Weise statt, daß man zunächst eine bestimmte Menge Eisenabfälle in dem obengenannten Ofen zu einem Eisenbade einschmolz und in dasselbe das grob gemahlene Erz, mit Holzkohle innigst gemischt, eintrug. Das bereits mehrfach erwähnte Titanconcentrat wird, wie folgt, gewonnen. Eine Charge von Adirondackerz wird mit Kohle in solchem Verhältniß gemischt, daß nur das Eisenoxyd und nicht die Titansäure reducirt wird. Diese Mischung wird mit einem schwachen Strom behandelt, so daß eine die Schmelztemperatur des Hochofens nicht weit übersteigende Temperatur entsteht. Dieselbe liegt unter der Reductionstemperatur der Titansäure. Bei Anwesenheit von genügend Kalk und anderen Basen bildet sich alsdann eine wesentlich aus Kalktitanat bestehende Schlacke. Als Producte erhält man ein schwefel- und phosphorfreies Roheisen, welches zugleich den grüßten Theil des aus den Erzen reducirten Siliciums aufnimmt, und eine Schlacke, die fast alle Titansäure und nur wenig Eisen enthält. Die Schlacke, von Rossi Concentrat genannt, ist ein ausgezeichnetes Rohmaterial für die Gewinnung von Titanlegirungen. Sie enthält ungefähr 35 % Titan und nur 2 bis 3 % Eisen. Es leuchtet ein, daß bei Behandlung des Titanconcentrats im elektrischen Ofen nur die für die Reduction der Titansäure erforderliche Menge an Aluminium aufzuwenden ist, wodurch gegenüber der directen Verschmelzung von Titaneisenerz entsprechend gespart wird.

Die aus dem Erz- oder Concentratschmelzen herstammende Aluminiumschlacke ritzt Glas mit Leichtigkeit und ist daher für eine Verwendung als Schleifmaterial geeignet; sie kann indessen, ähnlich wie Bauxit, als Rohmaterial für die Aluminiumdarstellung benutzt werden, wodurch ein Theil des aufgewandten Aluminiums zurückgewonnen wird und die Gießungskosten des Ferrotitans eine weitere Herabsetzung erfahren. Die mit Kohlenstoff als Reduktionsmittel hergestellten Ferrotitane können nach Rossi zu einem Preise geliefert werden, der ihre Verwendung im Großbetrieb zulässt, die aus der Behandlung von Concentraten stammenden sind nur wenig theurer. Die durch Aluminium reducirten Titaneisenlegierungen waren silberweiss. Die ärmeren Sorten weisen eine glänzende grobspiegelige Bruchfläche auf, die titanreicheren zeigten feineres Korn, weniger Glanz und eine unreinere Farbe. Sprödigkeit und Härte wuchsen mit dem Gehalt an Titan; alle Legierungen ritzen und schneiden Glas und sind leicht im Stahlnörser zu pulverisiren und zwar wird das Pulver um so feiner, je höher der Gehalt an Titan ist. Durch Kohlenstoff reducirte Titane enthielten im Durchschnitt 10 bis 12 % Titan. Die Farbe war dunkelstahlgrau, wie die von graphitischem Roheisen Nr. 1 aber sehr glänzend. Der Bruch wies kleine Spiegel von Graphit auf, die wie Diamant glänzten. Die Legierungen waren, obgleich noch glasritzend, bedeutend weicher als die durch Aluminium reducirten und ziemlich zäh. Alle Legierungen sind beträchtlich leichter als Gusseisen und Stahl, da das spec. Gewicht des Titans unter 5 (nach Moissan 4,87) liegt. Die folgende Tabelle giebt einige Analysen von Ferrotitanen.

Aus Erzen:

	%	%	%	%	%	%
Gesamtkohlenstoff	7,286	5,801	6,178	7,012	6,234	—
Graphit . . . .	7,026	—	6,083	6,871	—	—
Gebund. Kohlenstoff	0,260	—	0,095	0,141	—	—
Titan . . . . .	12,27	10,96	12,54	18,41	12,42	13,02
Silicium . . . .	0,76	0,68	0,61	—	1,06	0,88

Aus Concentraten:

Gesamtkohlenstoff	6,002	—	—	—	—	—
Titan . . . . .	12,54	11,55	11,96	11,80	—	—
Silicium . . . .	0,50	—	—	—	—	—

Der Zusatz des Ferrotitans zu Roheisen und Stahl erfolgt im Tiegel oder in der Gießpfanne, am besten in Pulverform. Infolge ihres leichten spec. Gewichtes hat die Legirung das Bestreben, auf dem Eisen- oder Stahlbad zu schwimmen, wodurch ein Theil der Wirkung verloren geht. Diese Schwierigkeit wird am einfachsten dadurch überwunden, daß man das Pulver in einer beiderseits geschlossenen gusseisernen oder schmiedeisernen Röhre in das Bad einführt.

Aus Versuchen, die mit Titanroheisen angestellt wurden, geht hervor, daß ein Zusatz von 4 % des zehnpromcentigen Ferrotitans Steigerungen in der Biegezugfestigkeit des Roheisens von 20 bis 25 %, in der Zugfestigkeit von 30 bis 50 % hervorgerufen hat. Die angestellten Analysen zeigten, daß das Verhältniß zwischen graphitischer und gebundener Kohle vor und nach dem Titanzusatz dasselbe geblieben war; auch in Bezug auf den Gehalt an Silicium, Phosphor, Schwefel und Mangan war keine nennenswerthe Aenderung eingetreten. Der einzige Unterschied in der chemischen Zusammensetzung war durch den Zusatz von Titaneisen bedingt. Der Gehalt an Titan bewegte sich zwischen 0,34 und 0,53 %. Die quadratischen Probestäbe für Biegeversuche hatten bei 1 Zoll Seite eine Länge von 12 Zoll zwischen den Auflagern. Die zum Gufs derselben verwendete Menge betrug in allen Fällen 50 # des ursprünglichen Roheisens, ausschließlich des Zusatzes an Titaneisen.

Die Wirkung des Ferrotitans auf Flußeisen oder Stahl kann zweierlei Natur sein. Einmal kann es, ähnlich wie beim Roheisen, directe Festigkeitsänderungen hervorrufen, andererseits bei seiner starken Verwandtschaft zum Stickstoff etwaige Mengen dieses Gases aufnehmen und dadurch auf die Herstellung blasenfreier Gläser hinwirken. Bei den übrigen nur mit Tiegelstahl angestellten Versuchen wurden, um dem Einfluß des Kohlenstoffs Rechnung zu tragen, möglichst kohlenstofffreie durch Aluminium reducirte Ferrotitane verwendet. Der Zusatz betrug 2 bis 5 %. Da die Titanlegierungen um so schwieriger schmelzen, je mehr Titan sie enthalten, sind Legierungen mit mehr als 15 % Titan schwer verwendbar. In der folgenden Tabelle sind die Resultate einiger Versuche angeführt und mit den von Stählen ähnlicher Zusammensetzung zur Vergleichung zusammengestellt:

	Kohlenstoff	Titan	Aluminium	Elasticitäts- grenze	Zugfestig- keit auf 1 qmm	Zugfestig- keit auf 1 qmm Längs	Querschnitts- verringering	Längen- änderung
				kg	kg	%	%	
Hadfield . .	0,49	—	0,31	21,38	51,49	22,28	18,50	
Titanstahl . .	0,479	—	0,30	24,61	57,12	38,80	24,40	
Hadfield . .	0,65	—	0,18	22,64	41,42	4,40	3,60	
Titanstahl . .	0,68	—	0,20	28,82	72,41	17,40	26,80	
Hadfield . .	0,85	—	0,29	25,00	64,04	4,40	4,50	
Titanstahl . .	0,854	—	0,29	53,78	99,47	14,60	8,40	
Titanstahl . .	0,826	—	0,31	49,21	89,63	21,80	8,40	
Titanstahl . .	1,227	0,53	—	41,65	—	30,90	10,10	
Titanstahl . .	2,165	1,10	—	45,70	—	10,50	8,75	

Letztere sind Hadfields Aufsatz über Aluminiumstahl entnommen. Die angeführten Titanstähle enthielten, soweit nichts Anderes angegeben ist, 0,1 % Titan. Die Legirung

wurde meistens in kleinen Stücken oder als grobes Pulver mit der Charge eingesetzt, zuweilen in den geschmolzenen Stahl eingeworfen. Die letztere Methode ist wegen des leichten Gewichts der Legirung, wie früher erwähnt, nicht zu empfehlen. Es wurden 540 bis 680 kg an Probestäben gegossen und glaubt man vor allen Dingen eine Zunahme der Längenausdehnung und Querschnittsverringering vor dem Bruch, sowie eine Erhöhung der Elasticitätsgrenze festgestellt zu haben.

Aus dem Dargelegten geht hervor, daß, wenn die Rossischen Versuche weitere Bestätigung finden, die Aussicht vorhanden ist, das Titan aus einem ehemals gefürchteten Feind in einen

hülfreichen Freund des Eisenhüttengewerbes zu verwandeln. In diesem Falle würden auch die bedeutenden Lager von Titaneisenerzen eine erhöhte Bedeutung gewinnen und nicht nur wegen ihres Eisen-, sondern auch wegen ihres Titan-gehaltes abgebaut werden. Zum Schluß möge noch erwähnt werden, daß mit Hilfe des Titanconcentrats auch Legirungen des Titans mit anderen Metallen als dem Eisen hergestellt werden können. Durch Zusammenschmelzen desselben mit Kupferabfällen lassen sich z. B. Cuprotitane mit 8 bis 15 % Titan gewinnen. Besonders günstige Resultate soll ein Zusatz von 4 % des zehnpromcentigen Titaneisens zu Manganbronze ergeben haben. E. Bahlens.

## Ueber das Verhältniß der magnetischen Eigenschaften zum elektrischen Leitvermögen magnetischer Materialien.

In dem von Hrn. Erich Schmidt und mir in der E. T. Z. 22 S. 691, 1901 veröffentlichten Aufsatz: „Magnetische Untersuchungen an neueren Eisensorten“ wurde nachgewiesen,\* daß bei den verschiedenen technisch verwendeten Eisensorten im Durchschnitt einem kleineren Hysterisverlust auch ein geringerer elektrischer Widerstand, eine kleinere Remanenz und Coërcitivkraft und eine höhere Maximalpermeabilität entspricht; mit anderen Worten: Je besser in magnetischer Beziehung das zu Dynamoankern u. s. w. verwendete Material ist, desto größer wird, ceteris paribus, im allgemeinen auch der Foucaultsche Wirbelstromverlust sein. Es wurde jedoch nachdrücklich betont, daß im einzelnen beträchtliche Abweichungen von dieser Gesetzmäßigkeit vorkommen, und daß die Herstellung von Material möglich ist, welches gleichzeitig einen geringen Verlust durch Hysteris und Foucaultströme gewährleistet. Als Beispiel hierfür wurde besonders ein Material angeführt (vergl. Tabelle 4 Nr. 15), welches bei der hohen Maximalpermeabilität von etwa 3800 und dem relativ geringen Hysterisverlust von 12300 Erg pro ccm für  $\mathfrak{B} = 18300$  einen ungefähr dreimal so hohen elektrischen Widerstand besitzt, als durchschnittlich ein Stahlguß von entsprechender magnetischer Güte. Von einer Veröffentlichung der chemischen Zusammensetzung dieses Materials, welche der Reichsanstalt nur vertraulich mitgeteilt wurde, mußte abgesehen werden.

Da nun diese ganze Frage eine große, bisher vielleicht noch unterschätzte Bedeutung für die Technik besitzen dürfte, so möchte ich nicht versäumen, an dieser Stelle auf eine mir in-

zwischen zugänglich gewordene Untersuchung von Barrett, Brown und Hadfield: „On the electrical conductivity and magnetic permeability of various alloys of iron“ hinzuweisen, die im 7. Bd. (Ser. II) der Scientific transactions of the Royal Dublin society, Dublin 1900 erschienen, aber in Deutschland, wie es scheint, bis jetzt wenig beachtet worden ist. Die Verfasser bestimmten systematisch für eine ganze Anzahl von Eisensorten und Eisenlegirungen, die theilweise zu diesem Zweck besonders hergestellt waren, das elektrische Leitvermögen und die magnetischen Eigenschaften und kamen hierbei zu sehr interessanten und werthvollen Resultaten, von denen nur die folgenden hervorgehoben werden mögen.

Ein Zusatz von Aluminium (bis zu 5,5 %) zu gewöhnlichem Flußeisen setzt, wie die folgende Zusammenstellung in Tabelle 1 zeigt, Coërcitivkraft, Remanenz und Hysterisverlust beträchtlich herab, allerdings auch die Induction  $\mathfrak{B}$ , weshalb die Werthe für den Hysterisverlust  $E$  nicht ohne weiteres miteinander verglichen werden können.

Ich habe deshalb die aus den angegebenen Daten berechneten Werthe des Steinmetz'schen Coëfficienten  $\gamma$  hinzugefügt, denn wenn auch die von Steinmetz aufgestellte Beziehung  $E = \gamma \cdot \mathfrak{B}^{1,6}$  keineswegs allgemeine Gültigkeit hat, so giebt sie doch da, wo es sich nur um relative Vergleichen in einem verhältnißmäßig engen Inductionsgebiet handelt, hinreichend genaue Resultate. Es zeigt sich nun, daß auch der Factor  $\gamma$  durch den Zusatz von 2,25 bzw. 5,5 % Aluminium beträchtlich (bis zu 20 %) abgenommen hat, während gleichzeitig der elektrische Widerstand etwa auf das Dreifache gestiegen ist. Noch viel bedeutender ist der

\* Vergl. die kleine Tabelle S. 694.

Tabelle 1.

1	Chemische Zusammensetzung in %			Widerstand pro m qmm		Magnetische Eigenschaften							
	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Marke	Al	C	Si	nicht an- gelassen	an- gelassen	$\Phi$ für $\Phi = 45$	Reman.	Reman. corr.	Coërci- tivkraft	$\mu$ für $\Phi = 8$	$\mu$ Max.	Hyster- es-verl. E	$\gamma$
1167 D . . .	0,75	0,17	0,10	0,248	0,220	16500	8000	11000	2,00	1517	2700	11620	0,0021
1167 H . . .	2,25	0,24	0,18	0,463	0,390	16500	7620	11300	1,87	1620	2950	10960	0,00195
1167 J . . .	5,50	0,22	0,20	0,781	0,700	13410	3480	4500	1,43	1095	1550	6825	0,0017
Eisen B . . .	—	0,03	0,14	0,111	0,109	17480	7120	10600†	1,66	1560	3100†	11090	0,0018

Unterschied gegen das in der Abhandlung stets herangezogene Eisen B, bei welchem zwar der Hysteresisverlust ( $\gamma$ ) nicht viel größer ist, als bei der hochprocentigen Aluminiumlegierung, das elektrische Leitvermögen dagegen ungefähr das Siebenfache beträgt!

Leider haben die Verfasser, wie sie selbst angeben, bei ihren Messungen nach der Magnetometer-Methode die eutmagnetisierende Wirkung der Stäbchen unberücksichtigt gelassen und nur in einem Zusatz am Ende der Abhandlung erwähnt, daß man diesem Einfluß Rechnung tragen könne, wenn man bei den mitgetheilten Inductionscurven die Werthe  $\Phi$  nicht von der verticalen Achse ab, sondern von einer um etwa  $2^\circ$  nach rechts geneigten Achse ab zählte; berücksichtigt man dies, so erhält man für die Remanenz statt der in Spalte 8 eingetragenen uncorrigirten die in Spalte 9 stehenden corrigirten Werthe. Auch die in Spalte 11 unter  $\mu$  für  $\Phi = 8$  eingetragenen Permeabilitätswerthe sind aus dem obigen Grunde nicht direct mit einander vergleichbar, es müßte vielmehr auch hier eine entsprechende Scheerung für  $\Phi$  berücksichtigt werden. Ich hielt es jedoch für übersichtlicher, statt dessen lieber die Maximalwerthe der Permeabilität  $\mu_{\text{Max.}}$  zu berechnen, und zwar auf Grund der von uns auf S. 696 der obigen Arbeit mitgetheilten Formel  $\mu_{\text{Max.}} = 0,49 \frac{R}{C}$ , worin R die durch Scheerung verbesserte Remanenz und C die Coërcitivkraft bedeutet. Wie man aus den Werthen in Spalte

12 erkennt, besitzt auch die Legierung mit 2,25 % Aluminium trotz ihres geringen elektrischen Leitvermögens noch eine bedeutende maximale Permeabilität, welche derjenigen des Eisens B fast gleichkommt, während für die 5,5 % Legierung die Maximalpermeabilität auf etwa die Hälfte sinkt und nur noch derjenigen eines ziemlich schlechten Stahlgusses entsprechen würde. (Vergl. Tab. 4 S. 696 unserer obigen Arbeit.)

Es soll hierbei nicht unerwähnt bleiben, daß nach Angaben der Verf. die hochprocentige Aluminiumlegierung weich und dehnbar ist, und daß ihr elektrisches Leitvermögen nur wenig von der Temperatur beeinflusst wird; im Intervall ( $0^\circ:150^\circ$ ) erhielten die Verf. für den Temperaturcoëfficient den Werth 0,063 %, also ungefähr den zehnten Theil von demjenigen des Eisens. Auch dieser Umstand wird für manche Zwecke vorthellhaft sein.

Noch beträchtlich stärkere Wirkungen, als der Aluminiumzusatz, bringt namentlich für die magnetischen Eigenschaften ein Zusatz von Silicium zum Eisen hervor. Daß eine geringe Beimengung von Silicium beim gewöhnlichen käuflichen Eisen in magnetischer Beziehung nicht besonders ungünstig wirkt, war wohl schon allgemein bekannt; wie bedeutend aber ein stärkerer Siliciumzusatz die magnetischen Eigenschaften verbessern kann, zeigt die folgende Tabelle 2, welche der obigen Abhandlung entnommen und nur durch die Spalten 8, 11 und 13 mit den Werthen für die corrigirte Remanenz, für  $\mu_{\text{Max.}}$  und für  $\gamma$  ergänzt wurde.

Tabelle 2.

	Chemische Zusammensetzung in %		Widerstand pro m qmm		Magnetische Eigenschaften							
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Marke	Si	C	nicht an- gelassen	an- gelassen	$\Phi$ für $\Phi = 45$	Reman.	Reman. corr.	Coercitivkraft	$\mu$ für $\Phi = 8$	$\mu$ Max.	Hysteresis- verlust E	$\gamma$
898 E . . .	2,5	0,20	0,471	0,421	16640	4080	ca. 80000	0,90	1680	—	—	—
898 H . . .	5,5	0,26	0,688	0,652	16480	3540	69000*	0,85	1680	4000	6500	0,00115
S. C. J . . .	0,07	0,028	0,105	0,102	16750	—	9400*	[1,997]	—	2800	10100	0,00175
B . . . . .	0,14	0,03	0,111	0,109	17480	7120	10600	1,66	1560	3100	11090	0,0018

† Bei der Bestimmung dieser Werthe wurde berücksichtigt, daß nach den Angaben im Text der ungescheuerte Werth der Remanenz nur 7120 betragen soll, während sich aus der wahrscheinlich etwas ungenau gezeichneten Magnetisirungscurve auf Tafel VII ein Werth von etwa 7500 ergeben würde.

\* Berechnet nach der Formel  $R = \frac{C \cdot \mu_{\text{Max.}}}{0,49}$ .

Wie man sieht, beträgt die Coërcitivkraft der stärksten Siliciumlegirung nur etwa die Hälfte, der Werth von  $\gamma$  nur etwa  $\frac{2}{3}$  von den entsprechenden Werthen des Vergleichsmaterials B, trotzdem die Siliciumlegirung sehr viel mehr Kohlenstoff enthält, als das Eisen B und man aus diesem Grunde eher das Umgekehrte hätte erwarten dürfen; gleichzeitig ist aber der elektrische Widerstand durch den Siliciumzusatz auf den sechsfachen Betrag angestiegen.

Die übrigen von den Verfassern in der Tabelle angegebenen Werthe für die Permeabilität  $\mu$  bei  $\mathfrak{H} = 8$  und für die Remanenz sind hier auch vergleichsweise nicht ohne weiteres zu ver-

wenden, da bei diesem magnetisch so guten Material die entmagnetisirende Wirkung der Stäben beträchtlich ins Gewicht fällt; die Reduction wird aber hier insofern umständlicher, als für diese Legirungen die Inductionscurven nicht beigefügt sind, da die Untersuchung erst nach dem Druck der Figurentafeln abgeschlossen werden konnte. Gleichwohl läßt sich auf Grund der von den Verfassern mitgetheilten uncorrectirten Werthe  $\mu'$ , die sich in den drei ersten Spalten der folgenden Tabelle 3 finden, ein hinreichend genauer Ueberblick über den Gang der Permeabilität auf folgende Weise gewinnen:

Tabelle 3.

uncorrectirt			correctirt					
	S. C. J.	898 H	S. C. J.			898 H		
1	2	3	4	5	6	7	8	9
$\mathfrak{H}$	$\mu'$	$\mu$	$\mathfrak{H}$	$\mathfrak{H}$	$\mu$	$\mathfrak{H}$	$\mathfrak{H}$	$\mu$
0,45	1330	2760	600	0,37 <sub>4</sub>	1600	[1240	0,29 <sub>2</sub>	4200]
2	1840	2240	3680	1,53	2400	4480	1,43	3140
4	2050	2630	8200	2,96	2770	10520	2,66	3960
8	1610	1680	12880	6,36	2030	13440	6,29	2140
12	1200	1160	14400	10,17	1420	13920	10,23	1360
16	965	910	15450	14,04	1100	14560	14,15	1030
20	800	745	16000	17,97	880	14900	18,10	820
30	560	515	16800	27,87	600	15450	28,04	550
40	435	400	17400	37,79	460	16000	37,97	420

Man berechnet nach der Formel  $\mathfrak{H} = \mu' \mathfrak{H}'$  die zu den angegebenen Werthen von  $\mathfrak{H}'$  gehörigen, beobachteten Inductionen, bestimmt hieraus nach der Formel  $\mathfrak{I} = \frac{\mathfrak{H} - \mathfrak{H}'}{4\pi}$  die Werthe der Magnetisirungsintensität  $\mathfrak{I}$  und mit Hilfe des für die untersuchten Stäbe\* ungefähr gültigen Entmagnetisirungsfactors  $N = 0,0016$  die Werthe  $N \mathfrak{I}$ , und erhält schließlich nach der Formel  $\mathfrak{H} = \mathfrak{H}' - N \mathfrak{I}$  die Werthe der wahren Feldstärke  $\mathfrak{H}$ , mittels deren sich die wahren Werthe der Permeabilität  $\mu = \frac{\mathfrak{H}}{\mathfrak{H}'}$  berechnen lassen. Die so erhaltenen Zahlen sind in die Spalten 4 bis 9 der Tabelle 3 eingetragen. Es ergibt sich daraus, daß die Permeabilität der 5,5% Siliciumlegirung im Maximum nicht, wie die Verfasser angeben, nur bis auf etwas über 2600, sondern bis gegen 4000 steigt, also außerordentlich groß ist und speciell auch diejenige des vergleichsweise herangezogenen, recht reinen Eisens S. C. J. sehr erheblich übertrifft.

Der erste eingeklammerte, auf Grund der beobachteten Induction  $\mathfrak{H} = 1240$  und  $\mathfrak{H}' = 0,45$  bzw.  $\mathfrak{H} = 0,29_2$  berechnete Werth von  $\mu$

für die Siliciumlegirung ist, wohl infolge von Beobachtungsfehlern, jedenfalls viel zu hoch. Bedenkt man jedoch, daß derartige Bestimmungen der Permeabilität für so geringe Feldstärken schon infolge des remanenten Magnetismus, der Einwirkung des Erdfeldes und dergl. an sich schwierig und wenig genau sind, und daß die Verfasser nicht einmal mit Spiegel und Scala, sondern mit einem einfachen Zeigerinstrument beobachteten, so können solche starke Abweichungen kaum überraschen. Sicher aber wird man mit den Verfassern darin übereinstimmen dürfen, daß auch schon die Anfangspermeabilität der hochprocentigen Siliciumlegirung recht beträchtlich ist, so daß das Material vielleicht auch für andere Zwecke, wie Panzergalvano-meter u. s. w. gute Dienste leisten könnte.

Die Verfasser stellen weitere Untersuchungen über dies in magnetischer Beziehung so werthvolle Material in Aussicht. Aber wenn auch die Resultate dieser Untersuchungen voraussichtlich, wie bisher, der Allgemeinheit zugänglich gemacht werden, so dürfte es doch im Interesse der deutschen Technik liegen, daß auch sie den von den englischen Gelehrten mit Erfolg eingeschlagenen Weg selbständig weiter verfolgt.

E. Gumlich.

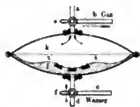
\* Die Stäbe hatten eine Länge von etwa 102 cm und einen Durchmesser von etwa 0,54 cm.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Vorrichtung zur Entnahme von Gasproben aus Heizkanälen

Von W. Sieverta.

Die Vorrichtung\* (D. R. P. Nr. 106 781) besteht aus einem Behälter, der von einer biegsamen und beschwerten Membran  $\alpha$  in zwei gleich große Kammern  $l$  und  $k$  getheilt ist. Die eine Kammer wird abwechselnd durch die Rohre  $a$  und  $b$



mit dem Heizkanal, aus dem Gasproben entnommen werden sollen, und einem Untersuchungsapparat, die andere durch das Rohr  $c$  mit einer Wasserleitung verbunden. Läßt man durch  $c$

Wasser in die Kammer  $l$  strömen, so wird sich die Membran  $\alpha$  heben und das in  $k$  enthaltene Gas durch  $a$  dem Untersuchungsapparat zuführen. Nach Umstellen der Dreieckshähne  $e$  und  $f$  fließt das Wasser durch  $d$  aus  $l$  aus, die Membran wird sich senken und durch  $b$  Gas in die Kammer  $k$  eingesaugt. — Aus welchem Material die Membran für Untersuchung heißer Gase hergestellt ist, wird leider nicht gesagt.

### Bestimmung des Metallgehalts der Erze.

Eine einfache Methode zur Bestimmung des Metallgehalts der Erze giebt Otto Witt an.\*\* Dieselbe gründet sich auf den Unterschied im specifischen Gewicht von Erz und Gangart. Witt bedient sich eines Glaskolbens von 500 ccm Inhalt, der mit einem langen 25 mm weiten graduirten Hals versehen ist. Von der zerkleinerten und getrockneten Probe werden genau 500 g abgewogen und in den vorher bis zur 0 Marke mit Wasser gefüllten Kolben gebracht. Aus dem verdrängten Wasservolumen kann man auf Grund einer vorher empirisch festgestellten Scala direct den Erzgehalt (angeblich bis auf 0,05 % Metallgehalt genau) angeben. Die ganze Probe nimmt einschließlich des Trocknens nur 10 bis 15 Minuten Zeit in Anspruch und eignet sich daher insbesondere dazu, den Gang der magnetischen Aufbereitung zu controliren.

\* „Thonindustrie-Zeitung“ 1900 Nr. 81 S. 1184.

\*\* „Teknisk Tidskrift“ (Abtheilung für Chemie und Bergwesen) 1900 S. 42—43.

### Colorimetrische Methode zur Bestimmung des Schwefels im Roheisen.

In Heft 4 dieses Jahrgangs S. 211 wurde eine colorimetrische Methode zur Bestimmung des Schwefels im Roheisen von W. G. Lindlay („School of Mines“ 1901 XXIII, 24) veröffentlicht, welche sehr geeignet erscheint, die Kritik der Fachcollegen herauszufordern.

Auf Grund der mir bekannten Reaction des Paradimethylphenyldiamins auf Schwefelwasserstoff habe ich vor längerer Zeit in ganz analoger Weise, wie es Herr Lindlay empfiehlt, den jeweiligen Schwefelgehalt von Roheisen oder Stahl mit der mehr oder weniger intensiven Färbung des durch den entbundenen Schwefelwasserstoff gebildeten Tetramethylthyoninchlorides ( $C_6H_4N_2SCl + 3H_2O$ ) in Einklang zu bringen versucht, meine Versuche aber haben Resultate zu Tage gefördert, welche ganz absurd und für die Praxis vollständig unbrauchbar waren. Die Gründe für meine Mißerfolge waren sehr naheliegend und ich will mir erlauben, in Nachfolgendem dieselben etwas näher zu beleuchten.

Durch Behandeln von Roheisen oder Stahl mit verdünnten Säuren soll der gesammte Schwefel in Form von  $H_2S$  und  $(CH_3)_2S$  ausgetrieben werden. Die hierbei entweichenden Gase fängt Hr. Lindlay in Aetznatron (wahrscheinlich in wässriger Lösung) auf. Es bildet sich nun je nach der Concentration der Lauge ein Gemenge von Natriumsulfid ( $Na_2S$ ), Natriumsulphydrat ( $NaSH$ ) sowie verschiedene Polysulfide des Natriums. Daß  $H_2S$  in Alkalilösungen nicht quantitativ gebunden werden kann, und letztere sehr wenig befähigt erscheinen, Schwefelwasserstoff gut zu absorbiren, wird jeder Fachmann leicht zugeben und kann man sich auch davon infolge des während des Einleitens auftretenden Geruches nach Schwefelwasserstoff überzeugen. Die Lösungen des  $Na_2S$  sind sehr unbeständig und erfolgt schon an der Luft sehr leicht Oxydation zu Natriumthiosulfat ( $Na_2S_2O_3$ ) und  $NaOH$ . (Mitscherlich, Pog. An. 8, 441.) Bei höherer Temperatur wird ein Theil des Schwefels in Schwefelsäure übergeführt. (Hönig, Sitzungsbericht der Akademie der Wissenschaften, Wien 88, II, 533.) Infolge des mitgeführten Wasserdampfes herrscht bei der Schwefelbestimmung nach dieser Art in der Vorlage stets höhere Temperatur vor. Das Natriumsulphydrat hingegen verliert in wässriger Lösung schon beim Durchleiten von Luft, Wasserstoff, Stickstoff u. s. w. seinen Schwefel, der in Form von  $H_2S$  entweicht. (Comptes rend. 64, 606. Gernez.) Dasselbe ist bei höherer Temperatur



sehr leicht zersetzlich, und beim längeren Fortsetzen des Processes findet sich in der Lösung nur mehr NaOH vor.

Aus dem Gesagten geht hervor, daß Alkalilaugen mit Schwefel nur sehr labile Verbindungen eingehen, daß sie also zur Absorption für den quantitativ zu ermittelnden Schwefel nicht empfehlenswerth erscheinen. Lindlay digerirt hierauf einen aliquoten Theil seiner Sulfidlauge mit Paradimethylphenylendiamin in saurer Lösung unter Zusatz von Eisenchlorid. Es bildet sich hierbei das Tetramethylthioninchlorid (Methylenblau  $C_{12}H_{12}N_4S_2Cl$ ), welche Reaction jedoch nach meinen Erfahrungen ungeeignet ist, als Basis einer colorimetrischen Schwefelbestimmungsmethode zu dienen. Die wässrige blaue Lösung wird durch  $H_2S$  oder  $Na_2S_2O_3$  (Natriumthiosulfat), zu dessen Bildung nach dem Vorhergesagten die Bedingungen vorhanden sind, zersetzt resp. entfärbt. Alkalioxyhydrate bewirken Zerfall in Methylenviolett, Leukomethylenblau, Dimethylamin u. s. w.

Aehnlich verhält sich das von Lindlay empfohlene Lauthsche Violett (Aminothiophenylimin  $C_{12}H_8N_4S$ ). Die Lösung ist violett bis violettroth und fluorescirt rothbraun. Auf Zusatz von Wasser wird die Lösung blau und dann violett. Bei Einwirkung von Alkalien bildet sich anfangs Thionolin ( $C_{12}H_8N_4SO$ ), welches sich mit purpurrother Farbe und braunrother Fluorescenz löst, später bildet sich Thionol ( $C_{12}H_8N_4SO_2$ ).

Wie hieraus zu ersehen ist, können im Verlaufe der von Lindlay in Vorschlag gebrachten Schwefelbestimmung eine Menge Reactionen eintreten, die für sich Aenderungen der Farbennuance zur Folge haben, welche Reactionen nicht das Wesen des Processes bedingen, die jedoch das Resultat einer Schwefelbestimmung nach dieser Methode illusorisch machen, abgesehen davon, daß schon während des Einleitens von  $H_2S$  in NaOH ein bedeutender Antheil von  $H_2S$  wirkungslos entweicht. Auch glaube ich, daß ein colorimetrischer Vergleich zweier fluorescirender Farbstofflösungen selbst dem geübtesten Auge Schwierigkeiten machen dürfte.

Die Reaction von Paradimethylphenylendiamin auf Schwefelwasserstoff ist, ebenso wie die des Natriumnitroprussids, auf Schwefelwasserstoff resp. Schwefelalkalien eine sehr empfindliche und können auf diesem Wege schon Spuren von Schwefel qualitativ nachgewiesen werden; eine quantitative Schwefelbestimmung in Eisensorten, welche auf Genauigkeit Anspruch erhebt, auf Reactionen zu gründen, deren glatter Verlauf uns nicht genügend garantirt erscheint, halte ich auf Grund des Vorhererwähnten für viel zu gewagt.

Jurjewka, 9. Februar 1902.

Ing. chem. Theodor Naske,

Chemiker der Donetz-Jurjewka-Hüttenwerke.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

24. Februar 1902. Kl. 1a, A 8325. Schlammabscheidevorrichtung für Sandwäschern. Emil von Arx, Olten, Schweiz; Vertr.: Ernst von Niessen und Kurt von Niessen, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 1a, D 11194. Schüttelherd mit endloser Pfanne. Walter Mc. Dermott, London; Vertreter: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C. 25.

Kl. 7a, K 21379. Büchse zum selbstthätigen Wenden des gewalzten Stabes zwischen zwei Walzwerken. Franz Kostorz und Robert Olbrich, Gleiwitz.

Kl. 7e, U 1772. Durch Drehung geschlitzter Bleche erzeugtes Metallgitter. Universal Metal Lath and Patent Company, New York; Vertr.: Fr. Meffert und Dr. L. Sell, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 18a, F 15030. Verfahren zum Einführen fester Kohlenstofftheile in den Hochofen. William James Foster, Darlington, Engl.; Vertr.: Hugo Pataky und Wilhelm Pataky, Berlin NW. 6.

Kl. 24b, W 17064. Feuerung für Kohlenstaub. The Westlake Company, New York; Vertr.: Paul Müller, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 26a, T 7355. Verfahren zur Herstellung von Kohlenoxydgas aus minderwerthigem Brennstoff. Friedrich Timm, Hamburg, Elisenstr. 15.

Kl. 31b, M 20067. Verschlufs-Vorrichtung für Formkasten bei Formmaschinen. Fa. C. G. Mozer, Göppingen, Württ.

Kl. 48c, D 10611. Dreh- und kipparer Tisch für Email-Auftragmaschinen. Albert Dornoy, Songland, Frankreich; Vertr.: F. C. Glaser und L. Glaser, Pat.-Anwälte, Berlin SW. 68.

Kl. 49h, L 15793. Maschine zur mechanischen Herstellung von Gliederketten aus Draht. Georges Lemaitre, Courcelles-Présles, Seine et Oise; Vertreter: C. Fehlert, G. Loubier, Fr. Harmsen und A. Büttner, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 49i, H 26283. Verfahren zur Herstellung von Turbinenrädern. Otto Hörens, Dresden-A., Pfotenhauserstraße 43.

Kl. 81e, M 20047. Einrichtung zum Heben und Transportieren von Schienen und anderen Walzprodukten nach und von den Lagern sowie zum Zurechtlegen auf denselben. Nicolaus Missing, Ruhrort.

27. Februar 1902. Kl. 27b, S 14006. Regelungsvorrichtung für Gebläsemaschinen. Société Anonyme John Cockerill, Seraing, Belg.; Vertr.: F. C. Glaser und L. Glaser, Pat.-Anwälte, Berlin SW. 68.

Kl. 31b, C 8495. Verfahren und Maschine zur Herstellung von Gufsformen mittels eines aus

mehreren beweglichen Theilen bestehenden Modells. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 50c, S 15 739. Kugelmühle mit zwei oder mehreren hintereinander geschalteten Mahltrommeln. Gebrüder Sachsenberg, G. m. b. H., Rofslan a. Elbe.

3. März 1902. Kl. 18b, L 14 264. Verfahren zur Herstellung einer Stahllegirung für kleinere Stahlgußstücke. Andres Gustaf Lundin, Boston; Vertreter: Carl O. Lange, Hamburg 11.

Kl. 18b, R 14 745. Schwingender Puddelofen. James Peter Roe, Pottstown, Penns., V. St. A.; Vertr.: C. Fehlert und G. Lombier, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 24f, O 3611. Rost aus cylindrischen, mit Längsnuthen versehenen Stäben, welche durch Räderwerk in langsame, gleichgerichtete Rotation versetzt werden. Nicolai Otto, Niebüll.

Kl. 31b, C 9027. Vorrichtung zur Herstellung von Gießblechen in Gußformen. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 31b, C 9028. Vorrichtung an Formmaschinen. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 31c, F 13 641. Gießereianlage für Röhren und ähnliche Gegenstände. F. J. Fritz, Wetzlar.

Kl. 40b, P 12 547. Verfahren zur Herstellung von Legirungen der Metalle der Eisengruppe mit Aluminium. Wladyslaw Pruszkowski, Schodnicka, Galizien; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 49c, C 9846. Hydraulische Niet- oder Stanzmaschine. Samuel Shearer Caskey, Philadelphia, V. St. A.; Vertr.: A. du Bois-Reymond und Max Wagner, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 6.

Kl. 49f, B 30 214. Verfahren zum Härten und Anlassen von Stahl. William R. Bennett, New Britain, Conn., V. St. A.; Vertr.: Max Lorenz, Berlin NW. 52.

Kl. 49f, H 25 643. Verfahren und Gesenk zur Herstellung von Schienenstößen und Weichen. John Stanley Holme, Manchester, Engl.; Vertr.: C. G. Gsell, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 49f, H 26 906. Vorrichtung zum Anlassen gehärteter Stahlgegenstände. Wilh. vom Heede, Krebsbü.

Kl. 49g, G 16 070. Feilenhaummachine. John Greene, Warrington; Vertr.: H. Heumann, Pat.-Anw., Berlin NW. 7.

6. März 1902. Kl. 1a, B 28 223. Entwässerungsvorrichtung für Kohlentrockenthürme. Fritz Baum, Herne i. Westf.

Kl. 7a, O 3670. Kupplung für Walzwerke. Herm. Ortmann, Völklingen a. d. Saar.

Kl. 7b, Sch 17 154. Verfahren zur Herstellung von Rippenheizrohren. Carl Gottfried Schmidt, Bad Goczalkowitz, O.-S.

Kl. 7c, G 14 898. Verfahren zur Erzeugung scharfer Prägungen auf flachen Gegenständen. Gesellschaft für Huber-Pressung, C. Huber & Co., Karlsruhe.

Kl. 7e, W 16 840. Maschine zur Dehnung geschlitzter Bleche. Herbert E. White, Niles, Ohio, V. St. A.; Vertr.: F. Meffert und Dr. L. Sell, Patent-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 7e, A 7670. Maschine zur paarweisen Herstellung von Hufnägeln. Benjamin Judl Abbott, Chicago; Vertr.: C. v. Ossowski, Pat.-Anw., Berlin W. 9.

Kl. 18b, G 15 556. Verfahren zur Herstellung von Siliciumeisen im elektrischen Ofen. Gustave Gin, Paris; Vertr.: B. Müller-Tromp, Pat.-Anw., Berlin SW 12.

Kl. 31c, T 7069. Hülsengießmaschine. Hans Tirmann und Hugo Tirmann, Pielach b. Melk a. d. D., Vertr.: Dr. R. Wirth, Pat.-Anw., Frankfurt a. M. 1.

Kl. 49c, Sch 17 788. Lufthammer mit selbstthätiger Festhaltevorrichtung des Hammers in seiner höchsten Stellung beim Öffnen des Lufthannes. Friedrich Schlegel, Marienberg i. Erzgeb.

### Gebrauchsmustereintragungen.

3. März 1902. Kl. 1b, Nr. 168 890. Vorrichtung zum Wiedergewinnen von Spritz- und Schlackeneisen, bestehend aus Brechwalzwerk und Magnetauffangtrömel. Oskar Meyer, Göttingen.

Kl. 24a, Nr. 169 548. Plasmofeuerung mit unter dem Deckgewölbe in den Feuerraum einmündenden Dampfstrahlgebläsen zum Ansaugen von Verbrennungsluft und Vermischen derselben mit den entweichenden Feuergasen. Fa. Franz Marcotty, Berlin.

Kl. 49b, Nr. 169 389. Apparat zum Schneiden von Rund- und Quadrateisen auf Trägerschneidmaschinen bezw. Lochstanzen mit Zahnstangenantrieb der durch Patentschrift 31 632 bekannten Art, aus einem Obermesserhalter, einem kastenartigen, das Obermesser führenden Untermesserhalter und einem stellbaren Niederhalter bestehend. Hugo John, Erfurt, Pilske 8.

Kl. 49b, Nr. 169 499. Fagoneisen-Schneidvorrichtung für Winkel- und T-Eisen mit einem einen Theil des Untermessers bildenden, die eine Schneidkante aufweisenden, verstellbaren und feststellbaren Untermesserschleier. Hugo John, Erfurt, Pilske 8.

Kl. 49b, Nr. 169 500. Fagoneisen-Schneidvorrichtung für T- und Winkel-Eisen mit einem auf schrägem Gleitstück herabgleitbaren T-Eisenmesser. Hugo John, Erfurt, Pilske 8.

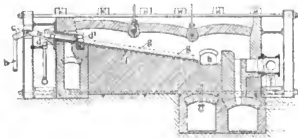
Kl. 49d, Nr. 169 308. Rohrschere mit zwei unter Hebeldruck stehenden, die Form eines Rohres zeigenden Schneidbacken. Franz Oesterheld, Remscheid-Vieringhausen.

Kl. 49d, Nr. 169 511. Blechscheere, mit zwischen die Griffschenkel schwalbenschwanzförmig eingesetztem Bleirolschneider. Walter Schmidt E. Sohn, Remscheid-Vieringhausen.

### Deutsche Reichspatente.

Kl. 49f, Nr. 125 607, vom 26. Mai 1899. Charles Hill Morgan in Worcester (V. St. A.). *Mechanische Beschickungsvorrichtung für Glühöfen.*

Die Barren *a*, welche an der obersten Stelle der schrägen Ofensole *f* nacheinander durch eine seitliche Öffnung eingeführt werden, werden durch eine oder mehrere Schubstangen *d*, die durch Vermittlung

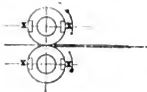


von Pleuelstangen *d* und Winkelhebeln *c* von der Zugstange *b* aus hin und her bewegt werden, allmählich nach der Auszugöffnung *h* geschoben. Die Hubgeschwindigkeit der Schubstangen wird so gewählt, daß die unten herausgezogenen Barren während ihres Aufenthaltes im Ofen die gewünschte Glühhitze annehmen können.

Kl. 7f, Nr. 125 112, vom 30. November 1899. P. W. Hassel in Hagen i. W. *Walzwerk zum gleichzeitigen Auswalzen mehrerer Roststäbe.*

Zwischen Voll- oder Halbmondwalzen mit eingravirten symmetrisch nebeneinander liegenden Roststabformen werden hellrothwarme Metallstäbe von entsprechendem Querschnitt in einem Walzgang aus-

gewalzt, wobei durch die symmetrische Lage zweier Roststäbe nebeneinander ein Verzerren derselben vermieden wird. Um mit demselben Walzwerk Roststäbe von verschiedener Länge herstellen zu können, sind



in die Walzen auswechselbare Matrizenköpfe  $x$  eingelassen, welche Gravirungen für die Roststabsköpfe von verschiedenen Längen haben. Zur Herstellung sehr langer Roststäbe sind auf dem Umfange der Halbmondwalzen halbe, symmetrisch zu einander liegende Formen eingravirt, in denen in zwei Walzgängen erst die eine und dann die andere Hälfte der Roststäbe erzeugt wird. Durch Abtragen unter Pressen, Scheeren u. s. w. erhält man aus den Walzstücken die gebrauchsfertigen Roststäbe.

**Kl. 7a, Nr. 125 290**, vom 14. December 1900. Deutsch-Oesterreichische Mannesmannröhren-Werke in Düsseldorf. *Speisevorrichtung für Pilgerschritt-Walzwerke.*

Das hintere Ende des Dornstange  $d$ , welche in einem Schlitten  $s$  gelagert ist und vorne das Werkstück  $w$  trägt, welches zwischen den Walzen  $a$   $b$  ausgewalzt werden soll, besitzt einen Kolben  $f$ , der sich in dem Gehäuse  $h$  bewegt und durch eine Feder  $g$  nach vorwärts geschoben wird, sobald der



Angriff der Walzen, welche das Werkstück in entgegengesetzter Richtung bewegt haben, beendet ist. In dem vorderen Ende des Cylinders  $h$  ist eine besondere Bufferfeder  $o$  vorgesehen, welche den Schlag des Kolbens  $f$  gegen Ende der Vorbewegung aufnimmt. Der gleiche Stoß des Werkstückes wird durch die Kappe  $m$  und die Feder  $i$  aufgenommen. Statt der Federn kann auch eingeschlossene Luft oder Gas benutzt werden.



**Kl. 50c, Nr. 125 847**, vom 4. Juli 1900. Richard Clucas in Liverpool (Engl.). *Abstreicher für Walzen u. dgl.*

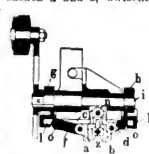
Um ein gleichmäßiges Anliegen des Abstreichers an den Walzenkörper auf seiner ganzen Länge dauernd zu erzielen, ist der in bekannter Weise auf einer zur Walzenrichtung parallelen Achse  $a$  drehbar angeordnete Abstreicher  $b$  auch um einen normal zur Walzenrichtung angeordneten Zapfen  $c$  beweglich gemacht.

**Kl. 49f, Nr. 125 088**, vom 9. November 1899. Allgemeine Thermitgesellschaft mit beschränkter Haftung in Essen a. d. Ruhr. *Verfahren zum Vereinigen metallischer Körper miteinander durch ein mittels Aluminium aus seinen Verbindungen ausgeschiedenes flüssiges Metall.*

Die zu verbindenden Theile werden dadurch auf Schweißhitze gebracht, daß zwischen die in geeignetem Abstände voneinander gebrachten Theile ein durch Aluminium aus seinen Verbindungen abgeschiedenes hochoberflächiges Metall hindurchfließen gelassen wird. Dann werden beide Theile durch Zusammenpressen miteinander verschweißt. Das Verfahren soll besonders zum Vereinigen von Eisen- und Stahlgegenständen dienen.

**Kl. 20a, Nr. 126 097**, vom 1. März 1901. Actiengesellschaft für Feld- und Kleinbahnen-Bedarf vormals Orenstein & Koppel in Berlin. *Seilklemme für Seilhängebahnen.*

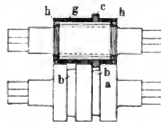
An die beiden um den Zapfen  $n$  drehbaren Klemmbacken  $a$  und  $b$ , zwischen denen das Seil  $z$  sich be-



findet, greifen zwei Strebebeine  $d$  und  $f$  gelenkig an, die durch Laschen  $e$  miteinander verbunden und um Bolzen  $o$  drehbar sind. Die Fortsätze  $l$  der Arme  $d$  und  $f$  sind in den Rillen von auf der Welle  $i$  befestigten Excentern  $g$  und  $h$  gelagert, so daß sie beim Drehen derselben gehoben und gesenkt und infolgedessen die Kniehebel  $af$   $bd$  gebeugt oder gestreckt werden, was ein Frei- geben bezw. Festklemmen des Seiles  $z$  zur Folge hat.

**Kl. 7f, Nr. 125 113**, vom 28. März 1900. Leo Kunst in Grödig bei Salzburg. *Walzwerk zur Herstellung von Hufstabeisen.*

Die Herstellung der Hufstabeisen erfolgt bei diesem Walzwerk in bekannter Weise zwischen einer

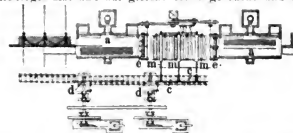


Unterwalze  $a$  mit einer oder mehreren Flachs- spuren  $b$  und einem oder mehreren auf einer oberen Walze auswechsel- selbar befestigten, in die Flachs- spur der Unterwalze eingreifenden Ringen  $c$ , die mit Ansparungen für die Stollen und Griffe des Huf-

eisens versehen sind. Zur leichteren Auswechselung bezw. Einstellung der Ringe  $c$  sind auf der Oberwalze zu beiden Seiten Ringe  $g$  von verschiedener Breite angeordnet, welche durch auf die Walze anschraubbare Muttern  $h$  festgehalten werden und dadurch die Ringe  $c$  in Stellung halten.

**Kl. 7a, Nr. 125 111**, vom 15. Februar 1899. Edward William McKenna in Milwaukee. *Verfahren und Walzwerk zur Profilierung abgenutzter Eisenbahnschienen.*

Die abgenutzten Eisenbahnschienen werden in glühendem Zustande in einem Vorwalzwerk durch Druck auf Kopf und Fuß in ihrer Höhenrichtung niedergewalzt und auf gleiche Höhe gebracht und so-

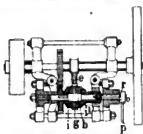


dann in einem Kaliberwalzwerk in der Höhenrichtung so weit angestreckt, daß sie in den in Betracht kommenden Abmessungen ihr ursprüngliches Profil wieder erhalten.

Die alten Schienen wandern in die Glühöfen  $a$ , werden aus diesen den Vorwalzwerken  $e$  zugeführt und niedergewalzt; dann kommen sie auf Transportrollen  $m$ , welche sie an Transportrollen  $c$  abgeben, die sie wiederum den Kaliberwalzen  $d$  zuführen. Aus diesen werden die Schienen auf Förderwalzen zu den Richtwalzen geleitet.

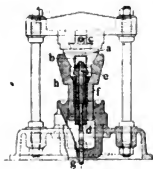
**Kl. 49e, Nr. 125087**, vom 8. Juli 1900. Joh. Burkhardt in Bayreuth. *Stangenfallhammer mit Zahnstangenantrieb*.

Der an einer Zahnstange *e* befestigte Fallbär wird dadurch angehoben, daß die Welle *r* mit stark steigendem Gewinde mittels des Handhebels *p* nach links verschoben wird, wodurch das lose, auf der Antriebswelle *h* sitzende Zahnrad *g*, welches in die Zahnstange *e* eingreift, durch den Kupplungsteil *n* gegen den stetig unlaufenden Kupplungsteil *i* angepreßt und zur Mitdrehung gebracht wird. Beim Lösen der Kupplung vermittelt des Handhebels *p* fällt der gehobene Hammerbär abwärts.



**Kl. 7b, Nr. 126112**, vom 7. August 1900. Gustav Wilke in Grüne in Westf. *Vorrichtung zum Umformen von rohr- und topfförmig vorgebildeten Hohlkörpern durch Pressen mittels Druckflüssigkeit*.

Die Vorrichtung besteht aus der mehrteiligen Matrize *a*, welche nach Formung des Werkstückes *b* zum Herausnehmen desselben mittels der Schraubenspindel *e* auseinandergezogen werden kann, und dem Kolben *d* mit Durchbohrung *e*, welcher sich in dem großen Kolben *f* führt. Letzterer ist oben ringförmig ausgebildet und unschliefert bei seinem Hochgehen die Matrize *a* fest, während der konische Kopf des kleinen Kolbens *a* abdichtend gegen den Rand des Werkstückes gepreßt wird. Durch Rohr *g* wird Druckwasser in den Innenraum des Werkstückes eingeführt, das letzteres der Matrize entsprechend auftreibt. Öffnung *h* dient zum Ablassen des Druckwassers nach beendeter Pressung.



**Kl. 24a, Nr. 125459**, vom 5. August 1899. H. Lipfert in Niederpfannenstiel bei Aue in Sachsen. *Rauchverzehrende Feuerung*.

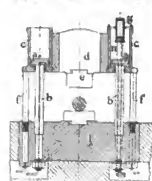
Der Brennstoff wird durch einen oder mehrere in Ofengewölbe vorgesehene Kanäle *a* aus Trichtern *c* durch Förderschnecken *b* dem Feuerungsraum so zugeführt, daß er die ganze Rostfläche mit kegelförmigen Haufen *d* bedeckt, deren Spitze das Ofengewölbe nicht erreicht. Dadurch, daß sowohl die Kegeloberflächen, als auch die ununterbrochen frei einfallenden Kohleteile der Verbrennungsluft stetig ausgesetzt sind, soll eine rauchlose Verbrennung des Brennstoffes erzielt werden. Die Brennstoffzufuhr wird hierbei so geregelt, daß beständig ebensoviel Brennstoff zugeführt wird, als davon verbrannt.



**Kl. 49e, Nr. 125027**, vom 3. April 1900. R.M. Daelen in Düsseldorf. *Druckkassette mit aufrecht stehendem Gerüst*.

Die Arbeitskolben *a* sind an den oberen Enden der Säulen *b* befestigt und die zu ihnen gehörigen

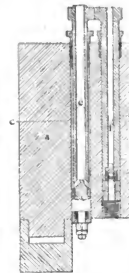
Cylinder *c* sind an einem Träger *d* derartig angebracht, daß derselbe an demselben befindliche nach unten wirkende Preßstempel *e* in der Mitte zwischen den Cylindern *c* liegt.



bohrte Säulen *b*, um die äußere Rohrlleitung mit dem festliegenden Grundrahmen *l* zu verbinden und vor Bewegungen zu sichern.

**Kl. 49f, Nr. 125418**, vom 24. Januar 1901. Carl Engels in Solingen-Gräfrath. *Vorrichtung zur Regelung der Gebläseluft bei Schmiedefeuern*.

In dem Schmiedefeuer befindet sich eine Platte *p*, die auf einer Stange *t* befestigt ist und durch diese unter Vermittlung der Stangen bzw. Hebel *c*, *f*, *s*, *h* mit dem Absperrorgan der Gebläseluftleitung *r* in Verbindung steht. Durch das Gewicht *g* ist letztere für gewöhnlich geschlossen. Beim Einbringen des Schmiedestückes wird jedoch auf die Platte *p* ein Druck ausgeübt, der ein Öffnen der Gebläseluftleitung zur Folge hat. In dessen kann die Leitung *r* auch unabhängig hiervon durch Niedertreten des Hebels *f* geöffnet werden.



**Kl. 49e, Nr. 125028**, vom 13. Januar 1901. Frederick William Tannett-Walker in Hunslet (England). *Hydraulischer Fallhammer*.

Der Hammerbär *a* ist mit zwei Cylindern *c* und *d*, welche auf feststehenden hohlen Stangen *e* und *f* gleiten, verbunden. Durch die Stange *e* tritt Druckwasser in den Cylinder *c* und hebt den Hammerbär *a* an, wodurch gleichzeitig in dem zweiten Cylinder *d* ein abgeschlossenes Luftquantum comprimiert wird, um mittels desselben die Abwärtsbewegung des Bärs zu beschleunigen. *m* ist ein Rückschlagventil, durch welches entwichene Luft wieder ersetzt werden kann.

**Kl. 18c, Nr. 126179**, vom 18. Januar 1901. Georg Woelfel in Berlin. *Verfahren zur Wiederherstellung von verbranntem Stahl*.

Der verbrannte Stahl wird in Hellrothgluth in ein Pulver gesteckt und mit einem Pulver bestreut, welches aus acht Theilen Borax, zwei Theilen Salmiak, vier Theilen Kolophonium und einem Theil Salpeter besteht. Alsdann wird er in bekannter Weise gehärtet.

**Kl. 7e, Nr. 125019**, vom 26. Mai 1900. Georg Lösslein und Friedrich Stettner in Nürnberg. *Verfahren zur Herstellung von Riemenscheiben.*

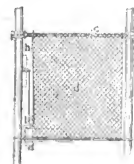


In ein Rohrstück *a* wird ein Rohrkreuzstück *b* mit beliebig vielen Stützen eingeschoben und in denselben derartig befestigt, daß zwei Stützen die Nabe der Riemenscheibe bilden, während die übrigen zu ersteren senkrecht stehenden Stützen zur Versteifung des Scheibenkreuzes und als Radarme dienen.

**Kl. 49g, Nr. 125119**, vom 18. Juni 1899. Peter Heintz in Ludwigshafen a. Rh. *Sandstrahlgläsermundstück.*

Das zum Schärfen und Reinigen von Feilen dienende Sandstrahlgläsermundstück besitzt zwei verschieden gestellte Schlitzlöcher *b* und *c*, durch welche der Dampf austritt und den durch Öffnungen *d* und *e* austretenden Sand ausaugt und gegen die Feile schlenkert.

Die Stellung der Schlitzlöcher ist so gewählt, daß durch den einen der Sand in schräger Richtung auf die Feile geworfen wird und diese schärft, während er durch den zweiten Schlitz in senkrechter Richtung gegen die Feile geschlenkert wird und diese reinigt.



**Kl. 7e, Nr. 125018**, vom 3. Juni 1900. Eisenhüttenwerk Marienhütte bei Kotzenau. Actien-Gesellschaft (vorm. Schlittgen & Haase) Eisenhüttenwerk Mallnitz in Mallnitz in Schles. *Schutzvorrichtung für Maschinen mit stoßendem Gang, besonders Ziehpressen.*

Das Netz *d*, welches mit seinem oberen Ende auf der Stange *c* befestigt ist, wird durch Vermittlung der Kette *h* und der Rolle *i*, die an dem auf und nieder gehenden Tisch oder einem anderen beweglichen Theile der Presse angeschraubt ist, dem Gange der Maschine andauernd gleichmäßig vorliefend aufgerollt und niedergelassen.

**Kl. 49f, Nr. 126186**, vom 30. Januar 1901. Gustav Möller in Hohenlimburg i. W. *Verfahren zum Glühen von Gegenständen aus oxydierbarem Metall unter Vermeidung von Oxydbildung.*

Die Glühtöpfe, welche die zu behandelnden Gegenstände enthalten, werden während des Glühens luftleer gehalten.

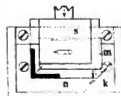
**Kl. 10a, Nr. 126329**, vom 24. November 1901. Alphons Custodis in Düsseldorf. *Verfahren, schlecht backende Kohlen, besonders Braunkohlen, verkokungsfähiger zu machen.*

Das Verfahren besteht darin, daß den Kohlen der beim Eisenhüttenproceß sich ergebende Gichtstaub oder ähnliche, beim Verhüttungsproceß sich ergebende metallische Abfälle vor der Verkokung zugesetzt und mit diesem gemischt werden. Wird diese Mischung der Hitze in den zur Verkokung dienenden Öfen ausgesetzt, so schmilzt das in den betreffenden Abfällen vorhandene Eisen und bildet ein feines Gerippe in dem sich bildenden Koks, so daß dieser zwar eine poröse, aber druckfeste Masse bildet, wie solche besonders für den Eisenhüttenbetrieb geeignet ist.

Es wird hiermit namentlich dem Eisenhüttenbetriebe die Möglichkeit geboten, auch schlecht backende Kohlen unter gleichzeitiger Verwerthung der bisher werthlosen Abfälle zur Verkokung zu bringen und für den Betrieb zu benutzen.

**Kl. 49b, Nr. 125227**, vom 28. September 1900. A. E. Rompa in Wilhelmshaven. *Vorrichtung zum Gehrungsausschneiden von Winkelleisen.*

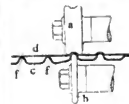
Das Messer *m* ist in dem vertical beweglichen Scheerenstempel *s* in wagerechter Richtung verschiebbare eingerichtet. Diese Verschiebung tritt beim Niedergehen des Scheerenstempels von selbst ein, indem der an dem Messer *m* angebrachte Schub *i* auf der schrägen Fläche *k* abwärts gleitet und hierdurch eine seitliche Verschiebung erfährt. Diese Einrichtung bezweckt, beide Schenkel des Winkelleisens



zugleich zu zerschneiden. Da der Ausschnitt des Auflegers *a* so groß ist, daß das Arbeitstück in demselben auch schräg eingelegt werden kann, so ermöglicht die Vorrichtung, Gehrungsschnitte in verschiedenen Winkeln auszuführen.

**Kl. 7b, Nr. 126233**, vom 18. Juli 1900. Nils Stjernström in Genf. *Verfahren zur Herstellung von doppelseitigen Körpern mit Kanten für die Circulation von Flüssigkeiten und Gasen.*

Zunächst wird das eine (*c*) der Bleche mittels eines Rollenpaares mit Ausbiegungen *f* versehen und



zwar bei plattenförmigen Körpern mit zickzackförmigen, bei cylindrischen mit schraubenlinienförmigen. Hierauf werden die beiden Blechtafeln bzw. Blechkörper *c* und *d* auf einander gelegt und beide dann derart zwischen Rollen *a* hindurchgeführt, daß auch das zweite Blech *d* eine Einbiegung erleidet und beide Bleche längs diesen Einbiegungen fest ineinander gedrückt werden. Schließlich werden die Ränder zusammengelöthet oder gefalzt.

**Kl. 7a, Nr. 125288**, vom 12. December 1899. Jos. Gieshoidt in Düsseldorf. *Walzwerk zum Quer-Auswalzen hohler Körper.*

Das Walzwerk, welches zum Auswalzen hohler Körper über einem Dorn dient, besteht in bekannter Weise aus den Walzen *a*, durch die das Werkstück *s* auf dem vorwärts bewegten Dorn *b* ausgewalzt wird und deren gemeinsame Einstellung durch Drehung des



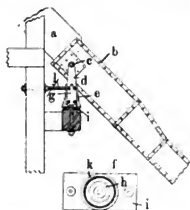
Zahnkranzes *r* unter Vermittlung der mit den Walzenträgern *v* verbundenen Zahnräder *z* erfolgt.

Neu an derartigen Walzwerken ist die Einrichtung zum Drehen des Werkstückes zwischen den Walzen *a*, bestehend in einer in der Längsachse des Dornes *b* angeordneten, durch Riemenscheibe *m* angetriebenen Welle *a* mit Längsverschiebung, welche mit einer Vierkant-hülse *r* einen am vorderen Ende des Werkstückes vorgesehenen Vierkant umfaßt und so ihre Drehbewegung auf das Werkstück überträgt.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

Nr. 667335. James L. Record in Minneapolis, Minnesota, V. St. A. Schürtrumpf für Kohlen oder Erz.

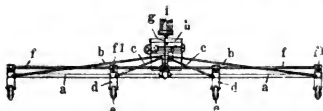
Um den festen Schürtrumpf *a* greift der bewegliche *b* nur soweit, daß die seitliche Bewegung des letzteren in ansprechendem Umfange möglich ist. Die Erfindung bezieht sich auf die in horizontaler und verticaler Ebene drehbare Lagerung von *b*. *b* ist bei *c* an zwei Ständern *d* aufgehängt, deren Abstand



etwas größer als die Breite von *b* ist. Die Ständer *d* sitzen auf einem (in der Längsrichtung gesehen dargestellten) Querträger *e*, dessen Mitte mittels einer Büchse um den Zapfen *g* drehbar ist. Die Unterfläche der Büchse ist mit einer mittleren Versenkung versehen, welche über einen entsprechenden Vorsprung *h* des Lagers *i* greift. Peripher sind an der Unterfläche der Büchse und auf *f* Spurrinnen *f* vertieft, zwischen denen Kugeln *k* laufen. *l* ist eine obere Absteifung für den Bolzen. Letzterer vermittelt das seitliche, die Zapfen *c* das senkrechte Schwingen von *b*.

Nr. 667440. William S. Halsey in Pittsburgh, Pa., V. St. A. Ladevorrichtung.

Die Ladevorrichtung ist bestimmt, Schienen und Stäbe von verschiedenen Stellen aufzunehmen und an einer anderen Stelle abzulegen, also z. B. bei der Zusammenstellung einer aus verschiedenen Sorten Stahl- und dergl. Eisen bestehenden Sendung aus den Beständen eines Lagerplatzes benutzt zu werden. *a* ist

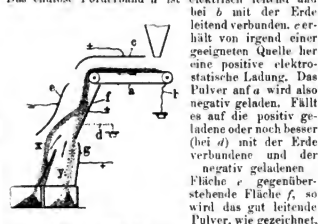


ein  $\square$ -Träger, versteift durch Stangen *b* und *c*. An den Trägern *d* sind die Finger *e* zur Aufnahme der Eisenstäbe angelenkt. (In der Zeichnung in der Längsrichtung dargestellt.) Das unter tragende Ende von *e* steht horizontal. Das hinter dem Träger *d* befindliche schräg aufwärts stehende Ende von *e* wird in Stellung gehalten durch je einen zweigliedrigen, andererseits an der drehbaren Stange *f* angelenkten Hebel *f'*, dessen Glieder eine gerade Linie bilden, wenn die beladenen Fingerenden horizontal stehen. Es belart nur eines geringen (mittels Seiles ausgeübten) Rückes an dem

fest an *f* sitzenden Hebel *g*, um *f* zu drehen, den zweigliedrigen Hebel einknicken zu machen und die vorderen Enden der Finger *e* durch Herausinken von den geförderten Stäben zu entladen. Mittels eines Gegengewichtes stellen sich die entladenen Finger wieder horizontal. *h* ist eine Wägevorrückung, *i* deutet eine Vorrichtung an, um das Ganze zu heben und zu senken. *j* ist an einem doppelten Laufkahn aufgehängt zu denken.

Nr. 668791 und 668792. Lucien J. Blake in Lawrence und Lawrence N. Morscher in Neodesha, Kans., V. St. A. Verfahren und Vorrichtung zur magnetischen Erzschcheidung.

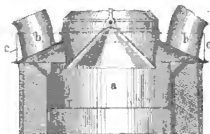
Die Erfindung bezieht sich auf Fälle, wo ein aus einem guten Leiter bestehendes Material auszuscheiden ist aus einem Gemisch mit einem schlechten Leiter, beide selbstverständlich in pulverförmigen Zustande. Das endlose Förderband *a* ist elektrisch leitend und



nach *x* fallen, da es sich momentan positiv umladet, während das schlecht leitende Material hierzu merkliche Zeit braucht, infolgedessen so lange an *f* entlang gleitet, daß es nach *y* fällt. Dies kann durch eine weitere positiv geladene Fläche *g* unterstützt werden. Die Fläche *f* könnte auch durch eine mit dem Scheidegut sich bewegende endlose Fläche (Walze) ersetzt werden.

Nr. 669012. Julian Kennedy in Pittsburgh, Pa., V. St. A. Gasfang für Hochöfen.

Um dem obersten Theil *a* der Gicht längere Lebensdauer zu verleihen, bleiben die Wände undurchbrochen. Die Gasableitungen *b* werden infolgedessen durch die Decke geführt. Die Decke kann mit einem Rand *c* versehen und dann mit Wasser gekühlt werden,



oder sie kann mit einer feuerfesten Auskleidung versehen sein. In diesem Falle greift sie zweckmäßig mit einem ringförmigen Theil über den obersten etwas eingezogenen Theil der Gicht, so daß sie, um der verschiedenen Wärmeausdehnung Rechnung zu tragen, sich (teleskopartig) darauf verschieben kann. Bei dieser Anordnung der Gasableitungen soll auch weniger Erzstaub weggeführt werden.

## Statistisches.

## Deutschlands Einfuhr von Eisen-, Mangan- und anderen Erzen im Jahre 1901.\*

Auf Grund dankenswerther Mittheilungen der Firma Wm. H. Müller & Co. in Rotterdam sind wir in der Lage, darüber folgende Angaben zu machen. Es wurden eingeführt:

## a) Eisenerze.

	über Rotterdam	über Amster- dam	zusammen		über Rotterdam	über Amster- dam	zusammen
<b>Spanien.</b>	t	t	t	<b>Norwegen.</b>	t	t	t
Bilbao . . . . .	669 209	1 340	670 549	Drontheim . . . . .	52	—	52
Santander . . . . .	186 523	11 418	197 941	Skien . . . . .	38 860	—	38 860
Dicido . . . . .	121 218	—	121 218		38 912	—	38 912
Castro Urdiales . . . . .	72 720	—	72 720	<b>Schweden.</b>			
Sonabia . . . . .	2 634	—	2 634	Gothenburg . . . . .	4 864	—	4 864
Rivadesella . . . . .	1 660	—	1 660	Stockholm . . . . .	1 100	—	1 100
Vivero . . . . .	87 606	4 732	92 338	Oxelösund . . . . .	509 695	40 570	550 265
Malaga . . . . .	24 730	400	25 130	Lulea . . . . .	338 081	143 007	481 088
Almeria . . . . .	6 100	—	6 100	Holmsund . . . . .	2 800	1 200	4 000
Villarcicos . . . . .	91 355	—	91 355		856 540	184 777	1 041 317
Garrucha . . . . .	15 100	—	15 100	<b>Italien.</b>			
Parazuelos . . . . .	14 650	—	14 650	Santa Liberata . . . . .	19 608	—	19 608
Cartagena . . . . .	61 796	5 950	67 746	Rio Marina/Elba . . . . .	36 203	2 713	38 916
Aguilas . . . . .	18 450	—	18 450		55 811	2 713	58 524
Marbella . . . . .	3 875	—	3 875	<b>Griechenland.</b>			
Porman . . . . .	11 950	—	11 950	Ergasteria . . . . .	67 337	5 300	72 637
Sevilla . . . . .	1 600	—	1 600	Seriphos . . . . .	58 838	—	58 838
Agua Amarga . . . . .	8 400	—	8 400	Avlaki . . . . .	3 150	—	3 150
Caia Conchas . . . . .	3 600	—	3 600		129 925	5 300	134 625
	1343 776	23 840	1367 016	<b>Canada.</b>			
<b>Portugal.</b>				Wabana . . . . .	189 460	—	189 460
Lisabon . . . . .	980	—	980				
Barreiro . . . . .	—	1 600	1 600				
	980	1 600	2 580				
<b>Frankreich.</b>							
Caen . . . . .	88 157	—	88 157				
<b>Algier.</b>							
Bona . . . . .	50 860	3 550	54 410				
Benisaf . . . . .	162 718	46 349	209 067				
Honaïne . . . . .	41 110	—	41 110				
	254 688	49 899	304 587				

## Gesamnte Einfuhr an Eisenerzen

über Rotterdam . . . . .	2 957 049 t
„ Amsterdam . . . . .	268 129 t
zusammen . . . . .	3 225 178 t

## b) Manganerze.

	t	t	t
<b>Russland.</b>			
Poti . . . . .	122 167	3 300	125 467
Batum . . . . .	3 070	—	3 070
	125 237	3 300	128 537
<b>Indien.</b>			
Bombay . . . . .	9 980	—	9 980
<b>Brasilien.</b>			
Rio de Janeiro . . . . .	2 954	—	2 954
<b>Türkei.</b>			
Derinag . . . . .	1 016	—	1 016
Derinag . . . . .	2 424	—	2 424
Dede Agatch . . . . .	400	—	400
	16 774	—	16 774

## Gesamnte Einfuhr an Manganerzen

über Rotterdam . . . . .	142 011 t
„ Amsterdam . . . . .	3 300 t
zusammen . . . . .	145 311

## c) Schwefelkiese d) Nickelerze.

Ferner wurden eingeführt:

## c) Schwefelkiese.

	t	t	t
<b>Spanien.</b>			
Huelva . . . . .	177 136	10 356	187 492
Pomaron . . . . .	84 277	965	85 262
	261 413	11 341	272 754

## d) Nickelerze.

	t	t	t
<b>New Caledonia . . . . .</b>	8 290	—	8 290
<b>Sydney (Albany) . . . . .</b>	2 181	—	2 181
<b>Noumea . . . . .</b>	1 970	—	1 970
<b>London (England) . . . . .</b>	772	—	772
	13 213	—	13 213

\* Vergl. hierzu: „Deutschlands überseeische Einfuhr von Eisen- und Manganerzen 1896 bis 1900“ in „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 8 S. 408.

# Roheisenerzeugung der deutschen Hochofenwerke (einschl. Luxemburg) in 1901\*

(ohne Holzkohlen — Bruch- und Wascheisen).

Tonnen zu 1000 Kilo.

	Puddel-Roh- eisen und Spiegeleisen	Bessemer- Roheisen	Thomas- Roheisen	Gießerei- Roheisen	Summa Roheisen in 1901
Januar . . . . .	192 446	40 761	389 997	132 008	695 212
Februar . . . . .	125 877	35 702	339 742	122 887	624 208
März . . . . .	129 947	39 226	373 509	129 913	672 595
April . . . . .	117 298	42 920	362 613	129 113	651 944
Mai . . . . .	111 598	44 038	392 544	128 194	676 774
Juni . . . . .	111 210	36 284	368 169	117 383	633 046
Juli . . . . .	107 444	37 707	383 509	120 879	649 539
August . . . . .	104 411	43 053	378 767	117 090	643 321
September . . . . .	97 164	40 177	362 120	125 759	625 220
October . . . . .	98 127	33 490	381 369	132 111	645 127
November . . . . .	100 686	32 737	368 872	125 061	627 356
December . . . . .	120 186	37 941	351 709	131 709	641 545
Summa in 1901 . .	1 356 794	464 036	4 452 950	1 512 107	7 785 887

## Vertheilung auf die einzelnen Bezirke.

	Rheinland- Westfalen, ohne Saar- bezirk und Hieserland	Stegierland Lahnbezirk und Hessen- Nassau	Schlesien und Pommern	Königreich Sachsen	Hannover und Braun- schweig	Bayern, Württemberg und Thüringen	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg	Summa Deutsches Reich
Gesamfterzeugung . .	3 014 844	634 712	762 843	20 942	341 985	113 813	2 896 748	7 785 887
Puddel- und Spiegel- eisen . . . . .	22,6	32,9	25,5	0,9	0,5	1,0	16,6	= 100,0 %
Bessemer-eisen . . . . .	74,2	5,1	8,4	0,1	12,2	0,0	0,0	= 100,0 %
Thomas-eisen . . . . .	38,4	0,3	4,3	0,0	5,0	2,0	50,0	= 100,0 %
Gießereieisen . . . . .	43,2	10,0	12,2	0,6	8,9	0,8	29,3	= 100,0 %
Gesamnte Roheisen- erzeugung . . . . .	38,7	8,1	9,8	0,3	4,4	1,5	37,2	= 100,0 %

## Nach amtlicher Statistik wurden erzeugt:

	Puddeleisen	Bessemer- und Thomas- roheisen	Gießerei- Roheisen	Bruch- und Wascheisen	Roheisen Summa
	t	t	t	t	t
In 1900 . . . . .	1 099 152	5 983 044	1 424 394	13 950	8 520 540
" 1899 . . . . .	1 222 697	5 475 399	1 432 569	12 477	8 143 132
" 1898 . . . . .	1 172 802	4 850 368	1 277 595	12 031	7 312 796
" 1897 . . . . .	1 256 392	4 481 700	1 132 031	11 343	6 881 466
" 1896 . . . . .	1 530 838	4 054 761	976 947	10 029	6 372 575
" 1895 . . . . .	1 193 992	3 373 223	887 509	9 777	5 464 501
" 1894 . . . . .	1 334 559	3 160 848	874 624	10 007	5 380 038
" 1893 . . . . .	1 370 298	2 831 635	774 434	9 635	4 981 003
" 1892 . . . . .	1 491 596	2 689 910	746 207	9 748	4 937 461
" 1891 . . . . .	1 553 835	2 337 199	739 948	10 235	4 641 217

\* Die „Ein- und Ausfuhr von Roheisen“, gleichfalls nach Monaten geordnet, siehe „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 4 Seite 236.



## Deutschlands Flusseisenerzeugung im Jahre 1901.\*

Aufgestellt von Dr. H. Rentzsch für den „Verein deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“.

Auf sämtlichen 103 Werken wurden im Jahre 1901 erzeugt:

	Tonnen zu 1000 kg		
	Saures Verfahren	Basisches Verfahren	Zusammen Flusseisen
I. Rohblöcke			
a) im Converter . . . . .	299 816	3 975 070	4 274 886
b) im offenen Herd (Siemens-Martinofen) . . . . .	125 530	1 886 536	2 012 126
II. Stahlformguß . . . . .	89 634	67 576	107 210
zusammen . . . . .	465 040	5 929 182	6 394 222
Im Jahre 1900 zusammen . . . . .	422 452	6 223 417	6 645 869

\* 3 kleinere Werke nach Schätzung.

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

In der Sitzung des Vereins für Eisenbahnkunde am 11. Februar hielt Eisenbahninspector Fränkel aus Guben einen Vortrag über

#### „Dampflocomotive und Schnellverkehr“.

Er führte etwa Folgendes aus:

Die Einführung des elektrischen Betriebes auf Vollbahnen wird häufig wegen der zu erwartenden wirtschaftlichen Vortheile empfohlen, die man sich insbesondere durch die in großen Centralen billig herzustellende Kraft verspricht, die nach Umwandlung in Elektrizität und Leitung nach den betreffenden Bahnlagen zur Zugförderung nutzbar gemacht werden soll. Hierbei entstehen selbstverständlich Kraftverluste, welche ein solches Maß erreichen, daß die Kraft-erzeugung in der Locomotive bereits eine etwas günstigere wird; dieses Verhältniß vergrößert sich aber wesentlich zu Ungunsten des elektrischen Betriebes, weil die von Betriebe bedingten langen Züge, die sich nicht gleichmäßig über die Tagesstunden theilen, sehr große Kraftschwankungen im Gefolge haben, denen die elektrische Uebertragung weder wirtschaftlich noch technisch gewachsen ist. Bestehende Fahrpläne einer stark befahrenen Bahn weisen Schwankungen im Kraftbedarf von 1200 bis 6000 P. S. auf, es lassen sich auf solchen Linien kaum mehr kleinere Züge fahren, da die Zugfolge schon eine dicke ist und auf den Bahnhöfen für Rangirwerke gewisse Zeit bleiben muß, auch die Stationsbeamten für die Betriebs- und Sicherheitsvorrichtungen die nöthige Zeit und Mühe haben müssen, wenn nicht Unfälle eintreten sollen. Ist die Wirtschaftlichkeit elektrischer Bahnen aber eine ungünstige, so bleiben, abgesehen von der schon der Beseitigung nahen Rauchplage, nur noch ungünstige Eigenschaften der elektrischen Bahnen übrig, vor allem die besonders in Kriegzeiten verhängnißvolle Abhängigkeit von den elektrischen Drahtleitungen. Auch im Auslande, z. B. Amerika, wo man von jeher für elektrische Vollbahnen schwärmte, ist eine starke Ernüchterung eingetreten, so ist die wohl älteste elektrische Linie der Pennsylvaniabahn wieder mit Dampfbetrieb versehen worden. Auch für den „elektrischen Schnellverkehr“ ist wenig Aussicht vorhanden, da die Kraft-

verluste hier wegen der großen erforderlichen Kräfte besonders groß und kostspielig, die Motorwagen sehr schwer und ebenfalls theuer sind und endlich, wie theoretisch und praktisch nachgewiesen, die Betriebssicherheit wegen der Zerstörung des Oberbaues eine geringe ist; der elektrische Betrieb würde für Vollbahnen bei der hientigen Technik einen Rückschritt bedeuten. Viel günstiger nach allen Richtungen verhält sich die für Schnellverkehr ausgerüstete Dampflocomotive, welche außerdem den Vortheil bietet, mehrere Wagen auf einmal zu befördern, was beim Bahnbetriebe erforderlich ist. Will die Elektrotechnik die Bahn erobern, so muß sie bei den ländlichen Nebenbahnen anfangen, wo kleinere Kräfte erforderlich sind und wo, zur Verbilligung der Kraft-erzeugung, aus den Centralen die gerade nach dieser Richtung nothwendige Landwirthschaft der Umgegend mit Kraft für verschiedene Maschinen und für das elektrische Pflegen versehen werden müßte. Die Wichtigkeit dieser Maßregel erhellet daraus, daß nach einer im Landwirthschafts-Ministerium angestellten Untersuchung durch Einführung der Tiefcultivir der gesamte Getreidebedarf Deutschlands im Lande gedeckt werden könnte.

Bei diesen ländlichen Kraftcentralen wäre auch die Möglichkeit vorhanden, die bisher zu wenig ausgenutzten Wasser- und Windkräfte in einem einheitlichen elektrischen Sammelnetze auszunutzen und so die Unkosten zu Gunsten der Landwirthschaft und der Nebenbahnen weiter zu verbilligen. Hierzu wäre freilich die Bildung einer „Studiengesellschaft“ erforderlich, um die Grundbedingungen für ein solches Unternehmen festzulegen. Was uns die Sonne des Nordens versagt, das muß durch die Anwendung der Naturwissenschaften einigermaßen ausgeglichen werden. Hier ist der Platz für die Elektrotechnik; wären dagegen die elektrischen Bahnen zuerst erfunden worden, so hätte man die frei und unabhängig von einer Centrale die Welt mit Cultur überziehende Dampflocomotive als größte Erfindung des Jahrhunderts gepriesen.

Den Ausführungen des Vortragenden gegenüber betonte Geh. Rath Lochner die volle wirtschaftliche und technische Berechtigung der Versuchsfahrten der Studiengesellschaft für elektrische Schnellbahnen und empfahl, an die Lösung der Frage weniger mit hypothetischen Betrachtungen als vielmehr, wie es die Gesellschaft gethan, mit praktischen Versuchen heranzutreten.

## Verein deutscher Maschinen-Ingenieure.

In der am 25. Februar d. J. abgehaltenen Versammlung beschloß der Verein zunächst, ein von ihm in Höhe von 10000 *M.* zu erlassendes Preis-ausschreiben, zu welchem die erforderlichen Mittel von der Norddeutschen Wagenbau-Vereinigung und dem Locomotivverbande gestiftet sind, wie folgt zu erlassen: -

### Preis-ausschreiben

auf Erlangung von Entwürfen für Betriebsmittel, die für schnellfahrende, durch Dampf locomotiven zu befördernde Personenzüge geeignet sind.

Es wird verlangt der vollständige Entwurf einer Dampf locomotive, die befähigt ist, auf gerader, wagenrechter Bahn einen Zug im Gewicht von etwa 180 t mit einer Geschwindigkeit von 120 km in der Stunde auf die Dauer von 3 Stunden ohne Aufenthalt zu befördern. Die Wasseraufnahme kann im Fahren in Abständen von etwa 120 km stattfinden. Die zulässige Höchstgeschwindigkeit des Zuges soll 150 km in der Stunde betragen. Zum Entwurf gehört außer dem Erläuterungsbericht und der Ermittlung der Leistungsfähigkeit die Gewichtsberechnung und die rechnerische Untersuchung der störenden Bewegungen.

Es werden ferner verlangt die vollständigen Entwürfe von Eisenbahnwagen, die noch bei Geschwindigkeiten von 150 km in der Stunde einen durchaus betriebssicheren und ruhigen Gang haben und so eingerichtet sind, daß sie den Reisenden auch bei Unfällen den größtmöglichen Schutz bieten. Auf gute Durchbildung der Einrichtungen zur Lüftung, Beheizung und Beleuchtung der Wagen ist Werth zu legen; die Bremsvorrichtungen sollen so beschaffen sein, daß durch sie der Zug auf dem kürzesten Wege zum Halten gebracht werden kann. Der Zug soll nur eine Klasse führen und mindestens 100 Reisende mit ihrem Gepäck aufnehmen können. Einrichtungen zur Verabreichung von Erfrischungen während der Fahrt sollen vorhanden sein.

Bei der Construction der Betriebsmittel sind im übrigen die Bestimmungen der „Betriebsordnung für die Hauptseisenbahnen Deutschlands“, der „Normen für den Bau und die Ausrüstung der Hauptseisenbahnen Deutschlands“, sowie der „technischen Vereinbarungen“ zu beachten; jedoch kann von den Vorschriften über die Verkopplung der Fahrzeuge abgesehen werden.

Den Entwürfen ist ein eingehender Erläuterungsbericht nebst Berechnungen beizufügen. Die Gesamtzeichnungen sind im Maßstabe von 1:20, die Theilzeichnungen im Maßstab 1:1, 1:5 und 1:10 auszuführen.

Die Betheiligung an dem Wettbewerb steht deutschen Reichsangehörigen und in Deutschland ansässigen Locomotiv- und Wagenbauanstalten offen; es werden für preiswürdige Lösungen der ganzen Aufgabe (Locomotive und Zug) ausgesetzt: ein erster Preis von 5000 *M.*, ein zweiter Preis von 3000 *M.*, ein dritter Preis von 2000 *M.* Soweit Arbeiten eingehen, die nicht im vollen Umfange dem Programm genügen, können in Ermangelung preiswürdiger Lösungen nach Beschluß der Preisrichter Preise für hervorragende Einzelleistungen ertheilt werden.

Der Verein deutscher Maschinen-Ingenieure behält sich das Recht vor, die mit Preisen bedachten Arbeiten vollständig oder auszugsweise zu veröffentlichen. Auch behält sich der Verein das Recht vor, diese Arbeiten an maßgebender Stelle zur Kenntniss zu bringen; sollte danach eine versuchsweise Aus-

führung beliebt werden, so werden die Verfasser gegen die Benutzung ihrer Ideen keinen Einspruch erheben.

Die Preisarbeiten sind bis zum 1. December 1902 Mittags 12 Uhr bei dem Schriftführer des Vereins deutscher Maschinen-Ingenieure, Hrn. Geh. Commissionsrath F. C. Glaser, Berlin SW., Lindenstraße 80 I., einzuliefern. Jede Preisarbeit ist mit einem Kennwort zu versehen. In einem gleichzeitig einzureichenden verschlossenen Briefumschlag, der anßen das Kennwort trägt, ist der Name oder die Firma der Bearbeiter und die Wohnung anzugeben.

Die Beurtheilung der Preisarbeiten erfolgt durch die Herren: Ingenieur Gredy, Kgl. Baurath und Fabrikdirector Grund, Kgl. Reg.- und Baurath Herr, Kgl. Oberbaurath a. D. Klose, Kgl. Baurath und Fabrikdirector Romischöttel, Kgl. Geh. Oberbaurath Wichert, Kgl. Reg.- und Baurath Wittfeld.

Den Vortrag des Abends hielt Hr. Regierungs- und Baurath Herr über

### Neuerungen an vierachsigen Durchgangspersonenwagen.

Zunächst erläuterte der Vortragende die principiellen Unterschiede der Bauart der vierachsigen Abtheilwagen und der vierachsigen Durchgangswagen. Erstere besitzen ein besonderes Untergestell, welches den Wagenkasten aufnimmt, während bei den letzteren das Untergestell und Wände ein sehr widerstandsfähiges constructives Ganze bilden. Sodann ging der Vortragende dazu über, die verschiedenen Anordnungen der Thüren in Hinblick auf das schnelle und bequeme Verlassen der Wagen zu besprechen. Hier möge nur hervorgehoben werden, daß dem in der Presse gemachten Vorschlag, den an den Stirnseiten angebrachten schrägen Vorban nicht einspringen zu lassen, damit die Thür ganz heruntergeführt werden kann, der Umstand entgegensteht, daß dann die Thüren in geöffneten Zustände bei senkrechter Stellung zum Geleise in das Normalprofil des lichten Raumes hineinragen. Außerdem würden bei einer derartigen Bauart auch die Auftritte sehr un bequem werden. Sodann erläuterte der Vortragende die Frage, ob es anzänglich und zweckmäßig sei, den Grundriß der D-Zugwagen unter Beibehaltung der jetzigen Breite so umzugestalten, daß von jeder Seite wenigstens eine dritte Thür eingebaut werden kann, und ob sich der Einbau von Noththüren empfiehlt. Nach eingehenden Erwägungen ist die Preussische Staatsbahnverwaltung dahin schlüssig geworden, daß die Fenster in einer Breite von 800 und 1000 mm auszuführen sind, wodurch dieselben geeignet werden, als Nothausgänge zu dienen. Die Verwendung derartiger breiter Fenster ist dadurch ermöglicht, daß es dem Vorstände der Werkstätten-Inspection Potsdam, Eisenbahndirector Schumacher, nach eingehenden Studien und Versuchen gelungen ist, eine einfache und branchbare Ausgleichvorrichtung für das Fenstergewicht herzustellen. Außerdem gelang es Hrn. Eisenbahndirector Schumacher mit Hilfe der Firma Julius Pintsch in Berlin, Metallfensterrahmen von außerordentlicher Festigkeit und Leichtigkeit herzustellen. Diese Rahmen werden aus Deltametall hergestellt, und zwar aus gepreßten Stäben, deren Material eine Festigkeit von 50 kg/qmm und eine Dehnung von 25% besitzt. Außerdem sollen, um das Verlassen des Wagens bei Gefahr zu erleichtern, die Fenstergurte länger gestaltet und mit Schlaufen versehen, die Gardinenstangen als Handgriffe ausgebildet und an den äußeren Langseiten der Wagen Handgriffe und Tritte angebracht werden. Ferner soll die Dampfheizung im Seitengange höher gelegt und als Tritstufe ausgebildet werden. Um bei Unfällen der Zusammenschiebung der Sitzbänke zu begegnen, soll eine sicherere Befestigung derselben unter sich, mit dem Fußboden und den Zwischenwänden angestrebt werden. Die Gasbehälter können bei dem jetzigen

Lichtbedürfnis infolge zu großer Schwere nicht auf dem Dache angebracht, sondern müssen am Unterstelle befestigt werden. Es wurden Versuche angestellt, um festzustellen, ob hartgelöthete oder geschweißte Gasbehälter den Vorzug verdienen, sowie ob bei dem Bau der Personenwagen mehr als bisher auf Vermeidung feuergefährlicher Brennstoffe Bedacht genommen werden kann. Diese sehr umfangreichen Versuche sind jedoch noch nicht zum Abschlusse gelangt.

### Berliner Bezirksverein deutscher Ingenieure.

In der am 20. März d. J. im Architektenhause in Berlin stattfindenden außerordentlichen Versammlung wird Hr. Professor Heyn-Charlottenburg einen Vortrag über Krankheitserscheinungen in Eisen und Kupfer halten, auf den aufmerksam zu machen wir uns erlauben.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Frankreichs Hochofenwerke am 1. Januar 1902.

Dem „Echo des Mines et de la Métallurgie“ vom 16. Januar d. J. entnehmen wir nachfolgende Uebersicht der in Frankreich bestehenden Hochofenwerke und ihrer Leistungsfähigkeit.

#### Osten

	Zahl der Hochofen	Im Betrieb	Außer Betrieb	Puddel-eisen	Gieserei- rohren	Thomas-eisen
Société des Aciéries de Longwy . . .	7	6	1	—	1— 50	5— 450
Société métallurgique de Gorcey . . .	2	1	1	—	1— 40	—
Gustave Raty et Co. . . . .	4	1	3	—	1— 80	—
Société métallurgique de Senelle-Maubeuge	3	1	2	—	1— 80	—
S. a. des Ac. Micheville . . . . .	5	3	2	—	1— 100	2— 280
F. de Saintignon et Co.: Longwy . . .	4	2	2	—	2— 180	—
Soc. métallurgique d'Aubrives et Villerupt	2	2	—	—	2— 150	—
Société Lorraine industrielle à Hussigny	2	1	1	—	1— 80	—
Société des hauts fourneaux de la Chiers	2	1	1	—	1— 80	—
Soc. des hauts fourneaux de Villerupt- Laval-Dien . . . . .	2	1	1	1— 100	—	—
Société des Forges de la Providence: Rehon	3	2	1	1— 130	1— 80	—
Société du Nord et de l'Est, à Jarville . .	5	4	1	2— 150	—	2— 180
Société de Vezin-Aulnoye, à Pont-Fleuri, à Homécourt . . . . .	3	1	2	1— 95	—	—
Châtillon-Commentry: Neuves-Maisons . .	2	1	1	—	—	1— 160
Liverny . . . . .	4	2	2	1— 130	1— 90	—
Société Anon. des Hauts Fourneaux, Forges et Aciéries de Pompey . . . . .	2	—	2	—	—	—
Société de Montataire, à Frouard . . . .	4	2	2	—	—	2— 240
Soc. anonyme des hauts fourneaux et fon- deries de Pont-à-Mousson . . . . .	4	2	2	—	1— 80	1— 85
Société de Wendel et Cie . . . . .	5	5	—	—	—	—
Forges de Champagne . . . . .	6	5	1	—	5— 300	—
Fonderies de Brousseval . . . . .	4	4	—	—	1— 100	4— 500
Capitain Geny et Co. . . . .	2	2	—	2— 65	2— 65	—
Buffe-Danelle (Chatelier) . . . . .	1	1	—	—	2— 16	—
De Beurgues (forges de Manois) . . . . .	1	1	1	—	1— 8	—
Zusammen . . . . .	2	1	—	2— 8	—	—
Zusammen . . . . .	81	52	29	10— 678	25— 1566	17— 1895

4139 Tonnen

#### Norden

Outreau (G. Robert et Cie) . . . . .	3	1	2	1— 60	—	—
Aciéries de France . . . . .	3	2	1	—	—	2— 250
Denain Anzin . . . . .	6	5	1	3— 270	—	2— 210
Hauts fourn. Maubeuge . . . . .	2	—	2	—	—	—
Hauts-fourneaux Sambre . . . . .	2	1	1	1— 75	—	—
Vezin-Aulnoye . . . . .	2	1	1	1— 110	—	—
Société des forges de la Providence à Hautmont . . . . .	2	1	1	1— 180	—	—
Zusammen . . . . .	20	11	9	7— 695	—	4— 460

1155 Tonnen

## Mittelfrankreich, Süden und Westen

	Zahl der Hochöfen	Im Betrieb	Außer Betrieb	Puddel-eisen	Gießerei- roheisen	Thomas-eisen
Acieries de la Marine (Boucau) . . . . .	3	3	0	2 1/2 175	1 1/2—30	—
Alais f Bessiges . . . . .	7	4	3	2— 80	—	—
f Tamaris . . . . .				2— 80	—	—
Ariège Soc. metallurg. . . . .	3	2	1	2— 140	—	—
Chasse hauts fourneaux . . . . .	2	1	1	1— 150	—	—
Chatillon Commeny . . . . .	2	1	1	1— 50	—	—
Commeny Fourchamb.: Montluçon . . . . .	2	1	1	—	1— 30	—
Decazeville . . . . .	2	1	1	1— 60	—	—
Combescol et de Langlade . . . . .	1	1	—	—	1— 40	—
Derosne et Cie. (Larians) . . . . .				—	—	—
Firminy (Acieries de) . . . . .	1	1	—	1— 60	—	—
For. d'Audincourt (Valay) . . . . .	2	1	1	—	1— 40	—
F. de Fran.-Comté (Rans) . . . . .	2	—	2	—	—	—
Fraisans . . . . .	1	—	1	—	—	—
Gaz et h. four., Marseille . . . . .	2	2	0	1— 60	1— 60	—
Gourju Alphonse (au bois) . . . . .	1	—	1	—	—	—
Société Horme-Baire (Le Ponzin) . . . . .	4	1	3	1— 40	—	—
Mazières . . . . .	2	1	1	—	1— 60	—
Périgord (Soc. métal. dn) . . . . .	2	2	—	—	2— 100	—
Paillac (H. F. de) . . . . .	2	1	1	—	1— 100	—
Pinat (Ch.) & Cie. (Alleverd) . . . . .	1	—	1	—	—	—
Prénat de Larochette et Cie. . . . .	2	1	1	—	1— 50	—
Rosières (Société) . . . . .	2	1	1	—	1— 20	—
Saut du Tarn . . . . .	1	1	—	—	—	—
Schneider f Le Creusot . . . . .	5	3	2	1— 80	—	2— 160
f Cette . . . . .	1	—	1	—	—	—
Trignac . . . . .	3	1	2	1 1/2—65	1 1/2—65	—
Zusammen . . . . .	56	30	26	17 1040	11 595	2— 160

1795 Tonnen

Vergleicht man die Zahlen dieser Tabelle mit denen des Vorjahres, so ergibt sich eine Verminderung der im Betrieb stehenden Hochöfen von 115 auf 93. Es standen unter Feuer am:

	1. Januar 1901	1. Juli 1901	1. Januar 1902
im Osten . . . . .	65	54	52
im Norden . . . . .	14	13	11
in Mittelfrankreich, Süden und Westen . . . . .	36	34	30
Zusammen . . . . .	115	101	93

Unter den Gesellschaften, welche ihre Production vermindert haben, befinden sich die Oefen von Maubege, welche ihren einzigen im Betrieb befindlichen Ofen angelöscht haben. Seit dem 1. Juli haben auch Le Creusot, Micheville, Senelle-Maubege, Chasse und Le Ponzin je einen Ofen kalt gelegt. Auch die Société de Saintignen et Cie. soll angeblich ihren Hochofen zu Gonraincourt im Laufe des März auflösen.

## Eisenerzausfuhr in Tonnen.

Ausfuhrland	1898	1900	1901
Spanien . . . . .	6 607 653	5 962 509	5 064 980
Italien . . . . .	186 973	136 169	108 121
Schweden . . . . .	1 364 907	1 264 135	1 514 927
Oesterreich-Ungarn . . . . .	240 046	197 336	173 178

Von den genannten Ländern haben alle außer Schweden eine Verminderung der Ausfuhr erlitten; den größten Rückgang hat Spanien aufzuweisen, doch ist der spanische Export noch bei weitem der bedeutendste.

(„Revista Minera Metalúrgica y de Ingeniería“ vom 1. März 1902.)

## Frankreichs Ein- und Ausfuhr im Jahre 1901.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	1900 t	1901 t	1900 t	1901 t
Koks . . . . .	1 572 520	1 429 530	69 200	64 700
Eisenerz . . . . .	2 119 003	1 662 875	371 799	258 925
Roheisen . . . . .	145 573	50 325	114 361	96 463
Ferromangan . . . . .				
Ferro-Silicium n. s. w.	4 284	6 755	10	857
Ferro-Aluminium . . . . .	—	—	—	1
Schweiß-eisen . . . . .	58 590	33 101	33 718	41 783
Fluß-eisen . . . . .	21 191	8 754	21 046	56 706
Zus. Roheisen und Eisen-fabricate . . . . .	229 638	98 935	169 135	195 809

	Im Veredlungsverkehr wurden			
	eingeführt		wieder ausgeführt	
	1900 t	1901 t	1900 t	1901 t
Puddelroheisen . . . . .	31 188	30 992	28 281	27 745
Gießereiroheisen . . . . .	50 213	49 121	49 088	49 363
Holz-kohlen-Schweiß-eisen . . . . .	1 593	1 296	2 388	1 453
Koks-Schweiß-eisen . . . . .	13 211	5 453	13 886	7 964
Bleche . . . . .	4 084	3 569	5 738	2 466
Fluß-eisen . . . . .	4 966	2 102	1 783	2 842
Zusammen . . . . .	105 255	92 563	101 164	91 223

Die Gesamt-Einfuhr des Jahres 1901 stellt sich somit auf 191 498 t d. i. 143 395 t = 42,85 % niedriger gegen 1900 und die Gesamt-Ausfuhr auf 287 033 t d. i. 167 733 t = 6,19 % höher als im Vorjahre.

### Belgiens Eisenindustrie im Jahre 1901.\*

Erzeugung an	Jahr		Zunahme (+) Abnahme (—) in 1901
	1900	1901	
<b>Roheisen:</b>			
Gießereiroheisen	88 460	86 190	— 2 270 = 2,56
Puddelroheisen	306 439	178 195	— 128 244 = 41,85
Bessemer- und Thomasroheisen	623 608	499 885	— 123 723 = 19,84
zusammen	1 018 507	764 270	— 254 237 = 24,96
<b>Schweißeseisen:</b>			
Bleche . . . . .	77 605	69 660	— 7 945 = 10,24
sonstige Schweißeseisenfabrikate	284 647	336 785	+ 52 138 = 18,32
zusammen	362 252	406 445	+ 44 193 = 12,20
<b>Eisen:</b>			
Blöcke u. s. w. . .	654 827	526 670	— 128 157 = 19,57
Walzprodukte . .	564 056	510 845	— 53 211 = 9,43

### Die Koksindustrie in Neu-Süd-Wales.

Die räumliche Ausdehnung der Kohlenfelder von Neu-Süd-Wales wird auf über 27 000 engl. Quadratmeilen (= rund 70 000 qkm) geschätzt. Die Koks-

gewinnung wird seit Jahren sowohl in den nördlichen als auch in den südlichen Bezirken betrieben und hat das Ausbringen beider in vergangenen Jahre 43 000 bzw. 52 000 t betragen. Der Werth der gesamten Erzeugung war etwas über 77 000 £. Nach einem Bericht des Landesgeologen Pittman vom Jahre 1892 standen Koksöfen nur auf acht Werken, Kohlenwäschereien nur auf vier Werken im Betrieb. Seit dieser Zeit sind bemerkenswerthe Aenderungen und Verbesserungen nicht eingetreten. Meist ist noch der gewöhnliche Bienenkorböfen im Gebrauch.

Die Kohlenanfeuchtung, anstatt sich weiter zu verbreiten, hat vielmehr durch Einstellung eines Betriebes (auf den Bulli-Kokswerken) eine Einbuße erlitten. Es giebt gegenwärtig zehn Kokswerke in der Colonie und nur in vier derselben wird die Kohle einem Waschproceß unterworfen, bevor sie in die Verkoksöfen gelangt. In dem nördlichen Kohlenfeld giebt es vier Kokswerke, nämlich: Die Purified Coal and Coke Company bei Wallsend, die Singleton Coal and Coke Company bei Rix's Creek, die Co-operative Coal and Coke Company bei Wallsend, die Browns Minnis Colliery Coke Werke bei Minnis. Auf den erstgenannten Werken wird die Kohle vor der Verkokung gewaschen, während auf dem letzteren nur ein Theil der gefördertten Kohle, nämlich das Grubenklein aufbereitet wird. Auf dem südlichen Kohlenfeld giebt es fünf Kokereien, nämlich: die Kokswerke der Mount Lyell Mining and Railway Company, die Great Australian Cokemaking Company Canndarra, die Bulli Colliery Kokswerke zu Bulli, die Mount Pleasant Colliery Coke bei Wollongong und die South Clifton Colliery Coke Werke bei South Clifton. Nur auf einem dieser Werke der Mount Lyell Company zu Port Kembla findet eine vorgängige Waschung der Kohle statt. Auf dem westlichen Kohlenfeld sind die einzigen Werke die der Oakley Park Coalmining Company bei Lithgow; auch hier wird die Kohle vor der Verkokung gewaschen.

Die folgenden Analysen von kürzlich genommenen Koksproben sind in dem Laboratorium des Departements für Bergbau ausgeführt worden.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 948.

		Fester Kohlen- stoff	Asche	Schwe- fel	Specif. Gewicht
<b>Nördliche Kohlenfelder:</b>					
Die Purified Coal and Coke Company	Koks aus gewasch. Wallsend-Kohle . . . . .	86,20	12,21	0,44	1,827
	Koks aus gemischter Waschkohle von Wallsend und Illawara . . . . .	86,78	12,08	0,44	1,783
Singleton Coal and Coke Company	Koks aus ungewasch. großer und kleiner Kohle . . . .	87,83	10,14	0,48	1,755
	Koks a. gr. ungewasch. Kohle	90,30	8,86	0,44	1,831
Die Co-operative Coal and Coke Company Die Minnis Colliery	Koks aus gewasch. Klarkohle	88,85	10,11	0,44	1,783
	Koks aus ungewasch. Kohle	86,50	9,79	0,46	1,783
	Koks aus ungewasch. Kohle	83,84	11,84	0,38	1,815
<b>Das südliche Kohlenfeld:</b>					
Die Mount Lyell Mining and Railway Company	Koks aus gewaschener Kohle	82,48	15,98	0,47	2,278
	Koks aus gewaschener Kohle und Stankkohle . . . . .	82,48	14,30	0,50	2,134
Die Great Australian Cokemaking Company	Koks a. gesiebter ungewasch. Kohle . . . . .	83,05	13,60	0,40	1,753
	Koks aus ungewasch. Kohle	82,00	15,82	0,53	1,843
Die Bulli Colliery Kokswerke Die Mount Pleasant Kokswerke Messrs Gill & Johnson Kokswerke	Koks aus ungewasch. Kohle	85,21	13,08	0,44	1,792
	Koks aus ungewasch. Kohle	83,14	14,68	0,45	1,819
<b>Das westliche Kohlenfeld:</b>					
Oakley Park Colliery's Kokswerke	Koks aus gewaschener Kohle	78,41	14,67	0,70	2,711

**Großbritannien's Bergwerks-Statistik.\***

Nach amtlichen Nachweisungen stellte sich die Kohlenförderung des Jahres 1901 auf 219 037 210 tons gegen 225 170 163 tons im Vorjahre; davon entfielen auf England 153 451 070 tons (im Vorjahre 159 314 365 tons), Wales 32 686 631 tons (32 618 995 tons), Schottland 32 796 510 tons (33 112 104 tons) und Irland 103 029 tons (124 699 tons). Die Eisensteinförderung belief sich auf insgesamt 8 520 951 tons gegen 9 531 292 tons im Vorjahre und die Förderung von feuerfestem Thon auf 2 834 997 tons gegen 2 844 676 tons im Jahre 1900.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 366.

**Flusseisen- und Stahlerzeugung in Oesterreich-Ungarn.**

Bereits in der Hauptversammlung des „Vereins deutscher Eisenhüttenleute“ vom 26. April 1897 wurde eine von Hofrath Professor Kupelwieser angeordnete Statistik der Flusseisen- und Stahlerzeugung in Oesterreich-Ungarn mitgeteilt.\* In Ergänzung derselben bringt die „Oesterreichische Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen“ eine neue, in ihrer Gruppierung etwas veränderte Aufstellung, welche den Zeitraum 1893 bis 1900 umfaßt. Wir entnehmen derselben die auf das letzte Jahrzehnt bezüglichen Zahlen.

\* „Stahl und Eisen“ 1897 Nr. 9 und 10.

**Oesterreich-Ungarn's Flusseisen- und Stahlerzeugung 1890 bis 1900.**

		Windfrischproceß			Martinproceß			Summe		Summe
		sauer	basisch	Summe	sauer	basisch	Summe	sauer	basisch	
1890	Oesterreich . . . .	76 684	103 180	179 864	29 204	123 808	163 012	105 888	236 988	342 876
	Ungarn . . . . .	72 976	34 841	107 817	4 700	44 207	48 907	77 676	79 048	156 724
	zusammen	149 660	138 021	287 681	33 904	178 015	211 919	183 564	316 036	499 600
1891	Oesterreich . . . .	60 713	95 061	155 774	27 800	150 493	178 293	88 513	245 554	334 067
	Ungarn . . . . .	57 475	41 262	98 737	525	52 769	53 294	54 000	93 971	151 971
	zusammen	118 188	136 323	254 511	28 325	203 262	231 527	142 513	339 525	486 038
1892	Oesterreich . . . .	50 379	100 841	151 220	20 114	180 951	201 065	70 493	281 792	352 285
	Ungarn . . . . .	54 020	45 448	99 468	—	59 380	59 380	54 030	104 828	158 858
	zusammen	104 409	146 289	250 698	20 114	240 331	260 445	124 523	386 620	511 143
1893	Oesterreich . . . .	48 657	108 104	156 761	19 794	203 894	223 688	68 451	311 998	380 449
	Ungarn . . . . .	68 493	51 313	119 806	—	69 421	69 421	68 493	120 734	189 227
	zusammen	117 150	159 417	276 567	19 794	273 315	293 109	136 944	432 732	569 676
1894	Oesterreich . . . .	47 784	133 131	180 915	17 729	254 835	272 564	65 513	387 966	453 479
	Ungarn . . . . .	69 968	57 496	127 464	—	79 483	79 483	69 968	136 979	206 947
	zusammen	117 752	190 627	308 379	17 729	334 318	352 047	135 481	524 945	660 426
1895	Oesterreich . . . .	46 592	127 816	174 408	18 576	304 747	323 323	65 078	432 563	497 641
	Ungarn . . . . .	80 579	65 518	146 097	—	100 809	100 809	80 579	166 327	246 906
	zusammen	127 081	193 334	320 415	18 576	405 556	424 132	145 657	598 890	744 547
1896	Oesterreich . . . .	46 931	157 216	204 147	21 587	356 973	378 560	68 518	514 189	582 707
	Ungarn . . . . .	73 172	66 542	139 714	1 413	153 563	154 976	74 585	220 105	294 690
	Bosnien . . . . .	—	—	—	—	3 265	3 265	—	3 265	3 265
	zusammen	120 103	223 758	343 861	23 000	513 801	536 801	143 103	737 559	880 662
1897	Oesterreich . . . .	38 713	167 688	206 401	14 754	405 098	419 852	53 467	572 786	626 253
	Ungarn . . . . .	66 567	65 778	132 345	3 529	176 436	179 965	70 096	233 214	303 310
	Bosnien . . . . .	—	—	—	—	6 990	6 990	—	6 990	6 990
	zusammen	105 280	233 466	338 746	18 283	579 524	597 807	123 563	812 990	936 553
1898	Oesterreich . . . .	41 963	184 650	226 613	15 952	480 125	496 077	57 915	664 775	722 690
	Ungarn . . . . .	66 081	71 310	137 391	4 298	189 862	194 160	70 379	261 172	331 551
	Bosnien . . . . .	—	—	—	—	8 669	8 669	—	8 669	8 669
	zusammen	108 044	255 960	364 004	20 250	678 656	698 906	128 294	934 616	1062 910
1899	Oesterreich . . . .	38 538	186 644	225 181	18 314	540 894	559 208	56 852	727 537	784 389
	Ungarn . . . . .	41 894	62 136	104 030	2 410	226 195	228 605	44 304	288 331	332 635
	Bosnien . . . . .	—	—	—	—	10 080	10 080	—	10 080	10 080
	zusammen	80 432	248 779	329 211	20 724	777 169	797 893	101 156	1025 948	1127 104
1900	Oesterreich . . . .	18 214	182 809	201 023	23 196	557 110	580 306	44 410	739 919	781 329
	Ungarn . . . . .	49 812	62 336	112 178	11 387	229 139	240 586	61 229	290 535	352 764
	Bosnien . . . . .	—	—	—	—	11 561	11 561	—	11 561	11 561
	zusammen	68 026	245 145	313 201	34 583	797 870	832 453	105 639	1043 015	1145 654

### Ungarns Berg- und Hüttenwesen in den Jahren 1899 und 1900.\*

Erzeugung	Menge		im Werthe von	
	1899 t	1900 t	1899 kg	1900 kg
Eisenerz . . . .	1587600	1666363	8958642	10048011
Eisenkies . . . .	79519	87000	639783	667158
Eisenschmelze . . . .	451637	432817	34175568	31858286
Gießereierohisen . . . .	19631	22738	3287018	3706428
Steinkohle . . . .	1238855	1367190	13005005	14486847
Brannkohle . . . .	4292584	5128277	29353562	34340984
Briketts . . . .	31137	60353	449160	1157772
Koks . . . .	10336	12973	191196	280870
Kupfer . . . .	165	181	239079	260546
Blei . . . .	2166	2031	740848	830644
Roh-Antimon und Antimonmetall . . . .	940	846	687225	615352
Gold . . . .	3069	3270	10065815	10764576
Silber . . . .	20891	20292	2432269	2306172
Ausfuhr:	t	kg		
Eisenerz . . . .	593779	700790	3941217	4024147
Manganerz . . . .	5073	5746	28404	32396

An der Eisensteinförderung waren theilhaftig:

Die Berghauptmannschaften:

Neusohl . . . .	8719 t	Szepes-Jgő . . . .	895 505 t
Budapest . . . .	315 639 t	Zalatna . . . .	290 128 t
Nagybánya . . . .	8 000 t	Agram . . . .	15 833 t
Oravica . . . .	132 539 t		

(Oester. Zeitsehr. für Berg- und Hüttenwesen 1902. S. 38.)

### Der lothringische Kohlenbergbau.

Der hart an das preussische Saarrevier anstossende lothringische Kohlenbezirk umfasst die Ausläufer der Saarkohlen-Adern, die sich weit nach Westen bis in den Kreis Bolchen hinziehen. Von den drei im Betrieb befindlichen Steinkohlenbergwerken ist bei weitem das grösste die der Firma de Wendel & Co. zu Hayange gehörende Grube „Schönecken“ bei Forbach, die fast den ganzen Bedarf der elsäss-lothringischen Eisenbahnen an Locomotivkohlen deckt und ausserdem eine namhafte Ausfuhr betreibt. Das Steinkohlenbergwerk „Saar und Mosel“, dessen Actien bekanntlich im vorigen Jahr zum grössten Theil in deutsche Hände übergegangen sind, hat infolge dieser Veränderungen auch deutsche Verwaltung erhalten, und so steht zu hoffen, dass nach Fertigstellung der Neuanlagen die Kohlen-schätze dieses ausgedehnten Grubenfeldes in wesentlich größerem Umfang als früher werden nutzbar gemacht werden können. Das dritte Bergwerk „La Houve“ bei Krenzwald ist grösstentheils in den Vorbereitungsarbeiten begriffen, fördert jedoch auch bereits einige Mengen. Im verflossenen Jahr betrug die Gesamt-förderung dieser drei Gruben 1136 626 t im Werthe von 12 112 000 M. (gegen 1071 103 t im Werthe von 9 675 000 M. im Vorjahr). Es erhöhte sich daher die Förderung um rund 65 000 t, und der durchschnittliche Verkaufspreis für die Tonne stieg infolge der lebhaften Nachfrage von 9,03 auf 10,65 M. Die Ergebnisse der in der letzten Zeit, insbesondere von der Internationalen Tiefbohr-Gesellschaft vorgenommenen Schürf- und Auf-schlussarbeiten in den Kreisen Forbach und Bolchen haben dargelegt, dass die Kohlenlager in erreich-barer Tiefe unter der Buntsandstein- und Muschel-kalk-Bedeckung in weit größerer Ausdehnung vor-

kommen, als man bislang angenommen hatte. Man hofft unter der aufgefundenen Gaskohle auch geeignete Fettkohle anzutreffen, die, wie man glaubt, voransichtlich auch zur Verkokung geeignet sei.

### Eisenerzverschiffungen vom Oberen See im Jahre 1901.\*

Die Erzverladungen am Oberen See gestalteten sich in den letzten drei Jahren wie folgt:

Erzdistrict	1899 tons	1900 tons	1901 tons
Marquette . . . .	3 757 010	3 457 522	3 254 680
Menominee . . . .	3 301 052	3 261 221	3 605 449
Gogebie . . . .	2 735 856	2 875 295	2 998 155
Vermilion . . . .	1 771 592	1 655 820	1 796 063
Mesabi . . . .	6 626 384	7 809 555	9 004 890
Zusammen . . . .	18 251 804	19 059 393	20 589 237

Auf die einzelnen Verschiffungshäfen vertheilt sich der Versand:

Hafen	1899 tons	1900 tons	1901 tons
Escanaba . . . .	3 720 218	3 436 734	4 022 668
Marquette . . . .	2 733 596	2 661 861	2 354 284
Ashland . . . .	2 703 447	2 683 687	2 886 252
Two Harbors . . . .	3 973 733	4 007 294	5 018 197
Gladstone . . . .	381 457	418 854	117 089
Superior . . . .	878 942	1 522 899	2 321 077
Duluth . . . .	3 509 965	3 888 986	3 437 955
Eisenbahnversand . . . .	350 446	489 078	431 715
Zusammen . . . .	18 251 804	19 059 393	20 589 237

In obiger Aufstellung sind die Versendungen der auf canadischem Gebiet belegenen Helen-Grube, die sich auf etwa 230 000 tons belaufen und zum grössten Theil nach den Hochöfen in Pennsylvania und Ohio gingen, nicht mit einbegriffen.

Die Eisenerzgruben der United States Steel Corporation waren an den Verschiffungen des Jahres 1901 mit 12 459 211 tons theilhaftig.

(„The Bulletin“ 1902 Nr. 4.)

### Eisengießereien in den Vereinigten Staaten und Canada am 1. Januar 1902.

Nach „Penton's Foundry List“ für 1902 bestanden am 1. Januar 1902 in den Vereinigten Staaten von Amerika 5490 Gießereien, wovon 4615 Eisen- und 875 Gießereierien waren. Die Zahl der Eisen-gießereien hat sich seit demselben Termin des Jahres 1900 um 470 vermehrt. Unter ihnen befanden sich im letzten Jahre 107 Gießereien für schmiedbares Eisen gegen 95 im Jahre 1900, 72 (51) Stahlgießereien und 269 (249) Ofengießereien. Die Hauptgebiete für diese Industrie sind die an den großen Seen gelegenen Staaten New-York, Pennsylvania, Ohio, Illinois, Michigan, Indiana und Wisconsin. In den zwei Jahren vom 1. Januar 1900 bis zum 1. Januar 1902 hat sich in den genannten Staaten die Zahl der Eisengießereien folgendermaßen vermehrt: In New-York von 515 auf 521, in Pennsylvania von 646 auf 721, in Ohio von 400 auf 436, in Illinois von 298 auf 333, in Michigan von 230 auf 258, in Indiana von 185 auf 214, in Wisconsin von 173 auf 185. Diese sieben Staaten enthalten hiernach zusammen 2698 Eisen- und Stahlgießereien, das sind 58 % der in den ganzen Vereinigten Staaten

\* Vergl. Stahl und Eisen 1901 S. 366.

\* „Stahl und Eisen“ 1901 S. 83.

von Amerika bestehenden derartigen Betriebe. Nächste sieben aufgeführten Staaten sind noch Iowa mit 124, Massachusetts mit 180 und New-Jersey mit 155 Gießereien die für die fragile Industrie bedeutendsten Gebiete.

Ueber die Gießereindustrie in Canada ist für den Anfang des Jahres 1902 zum ersten Male Genaueres bekannt geworden.

### Canadische Kohle in Europa.

Wie wir der Zeitschrift „Coal and Iron“ vom 10. Februar entnehmen, beabsichtigt die Dominion Coal Company in Sydney, Cape Breton, größere Verschiffungen canadischer Kohle nach europäischen Häfen zu machen. Dieselbe kann angeblich einige Schillinge billiger als die amerikanische Kohle nach den europäischen Häfen und selbst nach England geliefert werden und würde hierdurch ein neuer Factor in den Wettbewerb auf dem europäischen Kohlenmarkt gebracht werden. Vor einigen Wochen kam eine Sendung canadischer Kohle nach Bergen und wurde zu 15<sup>s</sup> 6d f. d. Tonne verkauft. Dieses war indessen nur eine Mustersendung, welche lediglich zum Zwecke der Prüfung eingeführt und mit Verlust verkauft wurde. Es verlautet auch, daß die französische Regierung und andere große Abnehmer der canadischen Kohle ihre Aufmerksamkeit zuwenden und soll ein Preis von 14<sup>s</sup> 6d f. d. Tonne loco Werft vereinbart sein.

Weitere Versuche mit derselben sind gegenwärtig in Genua im Gange, auch einige Sendungen nach Goteaburg stehen bevor. Die besagte Kohle soll für Hausbrand- und Kesselzwecke gut geeignet sein, nach behauptet die Dominion Company, jede beliebige Quantität liefern zu können. Zum Zwecke der Prüfung schickt die Compagnie mit der Behandlung der Kohle vertraute Heizer mit. Man glaubt, daß die canadische Kohle geeignet sei, den Wettbewerb mit der englischen auf den neutralen Märkten aufzunehmen, sowie die amerikanische Kohle von dem europäischen Markt zu verdrängen.

### Canadas Roheisenerzeugung im Jahre 1901.\*

Nach der Statistik der American Iron and Steel Association belief sich die Roheisenerzeugung Canadas im Jahre 1901 auf 248 896 t gegen 87 467 t im Vorjahre. Von der letztjährigen Erzeugung wurden 292 555 t mit Koks und 16 341 t mit Holzkohle erblasen. Der Vorrath an unverkauften Roheisen stellte sich am Jahreschluss auf 60 423 t gegen 12 465 t am Schluss des Vorjahres, die Zahl der Hochöfen, die sich im Laufe des Jahres um 4 vermehrte, betrug am 31. December 14, während weitere 4 Hochöfen im Bau begriffen waren.

(„The Bulletin“ 1902 Nr. 4)

### Cubanische Eisen- und Manganerze.\*\*

Der Abbau cubanischer Eisenerzlagern ist im großen Stil begann vor ungefähr 17 Jahren. Im Jahre 1884 wurden 24 000 t Erz nach den Vereinigten Staaten verschifft, die Ausfuhr stieg im folgenden Jahr auf 80 000 t und beläuft sich im ganzen auf 4 500 000 t, welche fast insgesamt in den Vereinigten Staaten verarbeitet worden sind. Das Erz ist ein brauner Hämatit, welcher in großen, leicht abzubauenen Lagern antritt, angeblich 62% Eisen enthält und für den sauren Converterproceß geeignet ist. Von den die Lagerstätten abbauenden Gesellschaften ist die be-

deutendste die Juragua Iron Company, welche gegenwärtig 300 000 t Erz jährlich nach den Vereinigten Staaten verschifft, ihr nächst steht die Spanish American Company mit einer Ausfuhr von 200 000 t, dieselbe machte ihre erste Verladung im Jahre 1895. Die Bergarbeiter sind Ungarn, Italiener und Neger aus den südlichen Staaten und Westindien, die Minen liegen in einer Höhe von 200 bis 1500 Fufs über dem Meer, das Klima ist, obgleich heiß, doch gesund und besonders ziemlich frei von Malaria. Die Entfernung der Gruben von der Stadt Santiago beträgt 50 bis 60 Meilen, fast alle haben ausgezeichnete Verbindungswege nach der See oder nahegelegenen Eisenbahnstationen.

Ein besonders günstiger Umstand für die amerikanische Eisenindustrie ist das Vorhandensein großer Manganzlager in Cuba, ein Erz, an welchem die Vereinigten Staaten selbst verhältnismäßig arm sind. Mangau wird in bedeutenden Mengen in der Sau Maestroskette gefunden. Die Gruben sind besonders von der Carnegie Steel Company aufgekauft worden. Es sollen gegen 90 Ausstreichen vorhanden sein. Man glaubt, daß die Lager außerordentlich mächtig, und die Erze, obgleich in Gehalt stark wechselnd, der Hauptsache nach reich sind. Man hofft sogar, im Laufe der Zeit den ganzen amerikanischen Bedarf an Manganerzen decken zu können. Nördlich von Santiago befinden sich die Panapogruben, 7 an der Zahl, welche ein Areal von 300 Hektar umfassen und ein ausgezeichnetes Erz liefern sollen. Die Berichte über die Ramos- und Sabanillagrube nahe bei den Panapominen lauten ebenfalls günstig, obgleich die Förderung noch unbedeutend ist; dasselbe trifft auch für die San Andres-Santa Filome- und Buycitogruben zu. Amerikanisches Kapital ist in jüngster Zeit vielfach in diesen Unternehmungen angelegt, und hat die Steel Corporation, wie üblich, ihren von der Carnegie Company übernommenen Besitz ausgelehnt.

(Nach „Engineering“ vom 14. Februar 1902.)

### Die Ausbeute an Mineralien in Britisch-Columbien 1901.

Der Gesamtwert der Mineralausbeute von Britisch-Columbien belief sich im Jahre 1901 auf 20713501 \$, was ein Mehr von 25% gegen das Vorjahr bedeutet. Einige bedeutende Bergwerksbetriebe wiesen sogar ein Mehr von 57% gegenüber 1900 auf. Der Antheil der hauptsächlichsten Mineralien an dieser Summe ist folgender:

Gold . . . . .	5 600 000 \$
Silber . . . . .	2 600 000 \$
Kupfer . . . . .	5 000 000 \$
Blei . . . . .	2 000 000 \$
Kohlen . . . . .	4 587 630 \$

Hiervon entfallen auf die Hauptbezirke dem Werthe nach folgende Antheile:

auf den East Kootenay-District über	3 000 000 \$
auf den Yale-District . . . . .	4 750 000 \$
auf den Küstestrich annähernd . .	5 000 000 \$

(The Chemical Trade Journal.)

### Hochöfen in der Republik Columbien.

In Columbien sind bisher drei Hochöfen errichtet worden. Die Ferreria de Samaca (im Departement Boyaca) baute einen Koks-Hochofen, der jedoch wieder außer Betrieb gesetzt wurde, da die Arbeiter im Hüttenbetrieb nicht bewandert waren. Erze und gute Kohlen sind in der Nähe des aufgegebenen Betriebes vorhanden. Eine andere Gesellschaft, Ferreria de Pacho, besitzt 36 Meilen von Bogota ein Hüttenwerk. Für

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 481.

\*\* Vergl. Wüst, Die Eisen- und Manganzlager in Cuba. „Stahl und Eisen“ 1899.



den Hochofen sollte Holzkohle zur Verwendung gelangen. Es wurde auch ein Walzwerk und eine Gießerei errichtet. Die erforderlichen Mineralien finden sich in der Umgegend in guter Beschaffenheit. Zur Zeit ist jedoch auch hier der Betrieb eingestellt. Das dritte Hüttenwerk, das einzige, welches sich augenblicklich in Columbien im Betriebe befindet, Ferreria de la Praderia, befindet sich acht Meilen von Bogota entfernt. Es hat einen Koks-Hochofen, welcher täglich 30 bis 40 Tonnen erzeugen kann, mehrere Puddelöfen, Hammer- und Walzwerke zur Herstellung von Schienen, Platten und leichten Stücken. Auch der Bau eines Stahlwerks ist beabsichtigt.

(Nach „L'Echo des Mines et de la Métallurgie.“)

#### Neue Anlagen auf dem staatlichen Eisenwerke in Japan.

Japanische Zeitungen, so wird uns berichtet, melden schon wieder von neuen industriellen Unternehmungen, die der japanische Staat plant. Das mit großen Kosten ins Leben gerufene Eisenwerk in Edamitsu (Yawatamura) ist kann eröffnet und erst zum Theil in Betrieb gesetzt, und schon sind für Neuanlagen wieder 4 000 000 Yen (etwa 8 000 000 M.) angesetzt worden, von denen 1 000 000 Yen schon in den nächsten Etat eingestellt werden soll. Eine gleichzeitig geforderte Universität für den Nordosten des Landes ist vorläufig zurückgestellt worden. — „Iron foundry“ schreiben die Japan Times; da eine Eisengießerei aber schon auf dem genannten Werke eingerichtet ist, dürfte es sich um die Einrichtung einer Stahlgießerei handeln oder um eine Fabrik für Eisenconstructionen, die schon lange geplant war. Ob es für Japan nicht richtiger wäre, erst das bis jetzt Fertiggestellte in Gang zu bringen und erst neue Hochschulen einzurichten, um auf ihnen tüchtige Kräfte für neue Unternehmungen heranzubilden, mag heute unerörtert bleiben.

#### Australische Eisenerze.

Ueber diesen Gegenstand ist eine ausführliche Arbeit des Landesgeologen von Neu-Südwalles Jaquet in diesem Jahre erschienen. Dieselbe enthält eine sehr eingehende Beschreibung aller bekannten Fundstätten (nahezu 200) und berichtet im Anhang über die Eisenerzvorräthe in den übrigen Colonien. Wir entnehmen dem genannten Werke einige Mittheilungen, die für weitere Kreise Interesse haben dürften.

Die ersten europäischen Entdecker Australiens fanden dort kein Eisen vor; auch sind keine Schmelzhäfen oder sonstige Ueberbleibsel einer prähistorischen Eisenindustrie vorhanden. Die Ureinwohner des australischen Continents bedienten sich nur hölzerner oder steinerer Werkzeuge. In historischer Zeit sind in Neu-Südwalles nur zwei Öfen in Betrieb gewesen, einer bei Mittagong an der Southern- und einer bei Lithgow an der Western Railway. Der erstere steht auf den Fitzroy-Eisenwerken und wurde im Jahre 1859 errichtet. Derselbe hat in den ersten Jahren so gut wie nichts, in dem Betriebsjahr 1876 nur 3242 t Roheisen geliefert. Er steht seit 1877 außer Betrieb. Der Hochofen auf den Lithgow-Eisenwerken wurde im Jahre 1875 angeblasen; er stand mehrere Jahre, mit verschiedenen Unterbrechungen, im Betrieb, und soll gegen 22 000 t Roheisen geliefert haben. Da ein wirtschaftlicher Erfolg ausblieb, wurde der Ofen wieder ab-

gerissen. Seit 1885 fing man an, in Lithgow größere Mengen Alteisen zu Stabeisen und Blechen zu verarbeiten. Der Anlage wurde in letzter Zeit ein Martinofen hinzugefügt.

Unter den Eisenerzlager von Neu-Südwalles sind die zu Coomberg Park bei Carroar und bei Cadia sowohl in Bezug auf Ausdehnung und Mächtigkeit als auch auf eine günstige wirtschaftliche Lage die wichtigsten. Die Hauptmasse der Carroarer besteht aus Hämatit mit geringen Beimengungen von Limonit. Der Durchschnittsgehalt soll 53% Eisen betragen. Die Erze enthalten außerdem 10% Kieselsäure und 0,09% Phosphor; sie sind demnach für den sauren Bessemerproceß nicht mehr geeignet. Die Lager sind 90 Meilen von dem Lithgow-Kohlenfeld entfernt, auf welchem eine eventuelle Anlage zu errichten sein würde. (Guter Kalkstein findet sich in Portland, nur 16 engl. Meilen von Lithgow; die Menge des anstehenden Erzes wird auf 3 168 000 t geschätzt.)

Die Erzlager von Cadia sind von großer Mächtigkeit und enthalten zwei Klassen von Erz, oxydirtes oder secundäres und unoxydirtes oder primäres. Das oxydirte Erz ist ein Hämatit mit nur wenig Magnetit; es enthält 57 bis 65% Eisen, 5 bis 10% Kieselsäure und von 0,013 bis 0,051% Phosphor. Das Erz enthält ursprünglich ein wenig Schwefelkies, doch ist dieser durch die Berührung mit der Atmosphäre angewandelt. Kupfer tritt in bestimmbarer Menge an, ist meistens im löslichen Zustande vorhanden und wird durch die atmosphärischen Niederschläge ausgelängt. Das unoxydirte, hauptsächlich Eisencarbonat, etwas Schwefelkies und zuweilen auch Kupfer enthaltende Erz ist auf der Oberfläche nur an wenig Stellen sichtbar, ein Durchschnittsmuster konnte daher nicht entnommen werden. Die oxydirten Erze, entlang dem Ausstrichen der Lager, sind von Bessermqualität. Die unoxydirten enthalten beträchtliche Mengen von Schwefel und Kupfer. Doch ist es wahrscheinlich möglich, diese Erze als Zusatz zu anderen zu verwenden. Der anstehende Vorrath von oxydirtem oder theilweise oxydirtem Erz wird auf 1 Million Tonnen, das ganze Erzlager auf 39 000 000 t geschätzt. Andere Lager von Bedeutung auf der westlichen Bahlinie liegen bei Rylstone, zwischen Pipers Flat und Sunny Corner und zu Cliefden bei Mandurama. Die erst erwähnten, Brauneisenerz enthaltenden Lager liegen in der Nachbarschaft von Kohle und Kalkstein. Dasselbe ist bei den Pipers Flat-Lagern der Fall. Letztere bestehen aus einer Reihe von unzusammenhängenden Massen von Brauneisenerz. Das Erz von Cliefden tritt in der Form großer Nester im Kalkstein auf. Entlang der südlichen Bahlinie kommen größere Lager im Goulburn- und Bredalban-District vor. Interessant sind die aus heißen Quellen abgelagerten sogenannten Chalybeate Spring-Lager bei Mittagong. Dieselben bestehen aus unregelmäßigen, oberflächlich aufgelagerten Massen von Limonit. Die meisten Quellen sind noch thätig und laßt sich die Absetzung von Eisen beobachten. Das Erz ist theilweise von ockeriger Beschaffenheit und theilweise compact. Der erste in der Colonie errichtete Hochofen bezog seine Erze von einem der genannten Lager, und ist die Frage einer Neuanlage oft erörtert worden. Das Erz ist von ausgezeichneter Qualität, doch wird die Menge desselben auf höchstens 150 000 t veranschlagt. Eine Anlage in modernem Umfang würde sich daher kaum bezahlt machen. Magnetische Erze von ausgezeichneter Qualität treten zu Tallowang bei Gulzong und zu Bronia bei Cowra und in der Gegend von Queanbeyan auf. Dieselben liegen jedoch vorläufig zu weit vom großen Verkehr entfernt, um abgebaut zu werden.

In den Districten von Wingello und Moss Vale kommen ausgedehnte Lager von eisenschüssigem Bauxit vor. Dieselben bestehen in ihrer Hauptmasse aus einzelnen Körnern von 2 bis 80 mm Durchmesser, die in

\* Der Besuch der jetzigen Abtheilung für Berg- und Hüttenwesen in Tokyo und Kyoto ist durchaus nicht so stark, da in diesem Fach ein Bedürfnis nach neuen Lehranstalten vorliegt. Die Red.

einer erdigen Grundmasse eingebettet sind. Einige Varietäten sind sehr mürbe, so daß die Körner sich leicht von der Grundmasse trennen, andere sind compact und zähe. Das wichtigste der genannten Erzlagere wird auf 1500000 t geschätzt mit einem Durchschnittsgehalt von 20 bis 25 % Eisen, 3 bis 12 % Kieselsäure und 80 bis 37 % Thonerde. Das Erz wird allein kaum schmelzwürdig sein und höchstens als eisenhaltiger Zuschlag zu reichem Hämatit Verwendung finden. Ähnlich liegen die Verhältnisse in Wingello.

Titanhaltiger Magnetit kommt bei Clarence Town und Booral im Port Stephen-District vor. Man hat diesen Lagern stets ein besonderes Interesse zugewandt, theils, weil sie in unmittelbarer Nachbarschaft des reichsten Kohlenfeldes der Colonie liegen, theils weil man glaubt, daß sie an einen bestimmten Horizont gebunden sind und in der Art ihres Vorkommens den sogenannten englischen Blackbands gleichen. Das Erz besteht aus einem feinkörnigen titanhaltigen Magnetit von stahlgrauer Farbe. Die Lager sind geschichtet, bilden aber keinen zusammenhängenden Erzkörper weder im Streichen, noch im Fallen, außerdem wechselt die Mächtigkeit außerordentlich. Das größte der genannten Lager, der Ironstone Mountain, ist auf eine Länge von 30 chains nachgewiesen. Die Mächtigkeit beträgt 3 Fufs 4 Zoll. Der Erzvorrath wird auf 876000 t geschätzt. Der Eisengehalt ist 45 %, ebenso hoch soll sich der Gehalt an Kieselsäure, Thonerde und Titansäure stellen. Letztere schwankt zwischen 8 und 16 %. Bei der geringen Mächtigkeit der Lagerstätte ist auf einen lohnenden Abbau kaum zu hoffen.

Die folgende Tabelle enthält eine Uebersicht über die in Neu-Südwesten vorkommenden bezw. geschätzten Mengen von anstehendem Erz:

District	Erz	Geschätzter Vorrath in Tonnen
Bredalbane . . . .	Brauneisenerz und Hämatit	700 000
Cadia . . . . .	Hämatit, Magnetit und Carbonat	39 000 000
Carcoar . . . . .	Hämatit und Brauneisenerz	3 000 000
Chalybeate Springs .	Brauneisenerz	1 510 000
Cowra . . . . .	Magneisenerz	100 000
Gonlbom . . . . .	Brauneisenerz	1 022 000
Gulgong . . . . .	Magneisenerz	120 000
Maudruma . . . . .	Brauneisenerz	609 000
Marnlan . . . . .	Brauneisenerz und Hämatit	40 000
Mudgee . . . . .	Brauneisenerz mit Mangan	150 000
Neu-Bridge, Blayney und Orange . . . .	Brauneisenerz mit Magnetit	150 000
Queanbeyan . . . .	Magnetit	1 000 000
Rylstone und Cudgong . . . . .	Brauneisenerz	443 000
Wallerawang und Pipers Flat . . . . .	Brauneisenerz	200 000
William und Karuah River . . . . .	Titanhalt. Magnetit	1 973 000
Wingello . . . . .	Aluminiumhalt. Erz	3 000 000
		59 317 000

Von den übrigen australischen Staaten ist besonders Tasmanien durch ein wichtiges Eisenerzvorkommen ausgezeichnet. Dasselbe liegt am Blythe River, ungefähr 7 Meilen von seiner Mündung. Es hat in jüngster Zeit die allgemeine Aufmerksamkeit dadurch auf sich gezogen, daß sich eine Gesellschaft mit 1000000 £ gebildet hat, welche diese Erz nach Neu-Südwesten

verschiffen und mit dortiger Kohle verschmelzen will. Die Lagerstätte soll bei 200 Fufs Weite eine Länge von einer Meile haben und aus compactem Hämatit mit einem großen Procentsatz reichem Erz bestehen. Das Erz soll dem sogenannten Cumberland-Hämatit nahe stehen. Die Lager sind an den steilen Ufern des Blytheflusses für Tage- und Stollenbau ausgezeichnet gelegen. Von abbauwürdigem Erz sollen 17 291 000 t anstehen; es enthält 46 bis 68,7 % Eisen, 1,6 bis 31,2 % Kieselsäure und 0,04 bis 0,09 % Phosphor.

Für eine eventuelle australische Eisenproduktion würden zunächst die Lager von Carcoar und Tasmanien in Betracht kommen, welche ohne weiteres als abbauwürdig zu betrachten sind. In Bezug auf die Cadia-Erze, welche über die Hälfte des ganzen australischen Eisenvorrathes ausmachen, ist es schwer, ein abschließendes Urtheil zu fällen, da über die Hauptmasse derselben, die noxydirten Erze, Durchschnittsanalysen, wie oben gesagt, nicht vorliegen. Wenn daher zum Schlufs des Jaquetschen Berichts die Ansicht ausgesprochen wird, daß die Erze von Neu-Südwesten allein ausreichen, um die gesammelten australischen Colonien auf lange Jahre hinaus mit Roheisen zu versorgen, so können wir uns derselben nicht ohne weiteres anschließen. Es könnte dies nur der Fall sein, wenn die Cadia-Erze sich als durchweg abbauwürdig erweisen.

#### Das Stahl- und Walzwerk Rendsburg

G. m. b. H. bei Rendsburg an dem, vom Nordostsee-Kanal bei Rendsburg durchschnittenen Andorfer See gelegen, hat zunächst ein Stahlwerk mit zwei basisch zugestellten Siemens-Martinöfen und ein Grobblechwalzwerk angelegt, während für die Vergrößerung eine Profilleisen- und mehrere kleinere Walzenstraßen, sowie die entsprechende Zahl von Schmelzöfen und gegebenen Falles auch Hochöfen vorgesehen sind.

Die Lage des Werkes ist für den Bezug des Rohmaterials und den Versand des Fabricates nach dem In- und Auslande eine sehr vorteilhafte, indem vornehmlich der billige Wasserweg in Betracht kommt und ein großer Theil der Erzeugung in den an der Küste liegenden Schiffbauwerften, Kessel- und Maschinenfabriken Absatz findet, welche jetzt nicht selten noch auf den Bezug aus dem Auslande angewiesen sind, wenn die im Innern Deutschlands gelegenen Eisen- und Stahlwerke durch den heimischen Bedarf stark beschäftigt sind.

Das Werk hat vor einigen Wochen den Betrieb eröffnet, und die mit den bestverfügbaren Einrichtungen versehenen Anlagen haben den gestellten Erwartungen in vollem Mafse entsprochen, so daß auch in dieser Beziehung dem neuen Unternehmen der Erfolg gesichert ist.

Ein eingehender Bericht mit Plänen wird in nächster Zeit in dieser Zeitschrift veröffentlicht werden.

R. M. Duelen.

#### Neuwalzen abgenutzter Eisenbahnschienen.

Wie in „Stahl und Eisen“ 1901, Heft 6 Seite 296 bereits berichtet wurde, haben einige Eisenwerke Amerikas den Versuch gemacht, Eisenbahnschienen, welche infolge längeren Gebrauches deformirt waren, umzuwalzen oder neu zu walzen. Zu dieser Frage äußert sich Litschauer auf Grund eines Berichts der „Bäny. Koh. Lapok“ in der „Oesterreichischen Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen“ wie folgt:

Die ersten diesbezüglichen Veröffentlichungen waren derart, daß man aus denselben folgern konnte, man wolle damit die Priorität der Idee erweisen. Ohne diese Priorität für uns in Anspruch zu nehmen, müssen wir der Wahrheit gemäß constatiren, daß im Eisen-

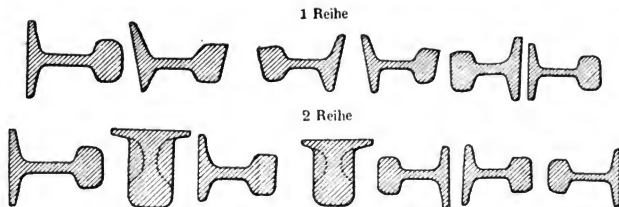
werke der Rina-Murany-Salgó-Tarjánier Eisenwerksgesellschaft schon vor einigen Jahren das Umwalzen größerer profilirter Eisenbahnschienen in kleinere Profile durchgeführt wurde. Zweck des Verfahrens war, aus ausrangirten, gebrauchten normalen Eisenbahnschienen, Grubenschienen mit geringerem Profil zu erzeugen. Bei dem Umwalzen wurde auf zweierlei Art verfahren. Bei dem ersten Verfahren wurden die nmzuändernden Kaliberöffnungen zwischen stark konisch gerippte Walzen derart gelegt, daß die Höhe des Schienenprofils bei jedem Durchgange durch die Pressung geringer wurde und zugleich auch hinsichtlich der Fläche einbüßte. Dieser Vorgang kann durch die nachstehende erste Skizzenreihe veranschaulicht werden. Bei dem zweiten Verfahren folgte jeder Höhenpressung eine das Profil reduzierende Walzung derart, wie dies aus der zweiten Skizzenreihe ersichtlich ist. Beide Arten haben gleich gute Resultate erzielt, und doch war das Verfahren nur sehr kurze Zeit in Verwendung, weil dadurch keine ökonomischen Vortheile erzielt werden konnten. Bei dem Umwalzen mußte aus Rücksicht auf die schwach ausgebildeten Fußtheile der in den Ofen gelangenden fertigen Schienenprofile

unmittelbar verwendbar. Die Anschnitzung ist dabei der Steinkohle gegenüber etwa im Verhältniß von stark 2 zu 1, während mittels Dampfkesselfeuerung sich das Verhältniß auf stark 3 zu 1 im Verbrauch stellt. Die Verwendung des Generatorgases giebt also ein na die Hälfte günstigeres ökonomisches Verhältniß, und damit wird der Radius, auf welchem Rohbraunkohle gegen Steinkohle verwandt werden kann, ein entsprechend größerer.

#### Fabrication landwirthschaftlicher Maschinen in Deutschland.

Eine Interessenvertretung von Fabricanten landwirthschaftlicher Maschinen äußert sich zu den von Hrn. Generaldirector G r a u - K r a t z w i e k auf der „Eisenhütte Oberschlesien“ über die Fabrication landwirthschaftlicher Maschinen in Deutschland gemachten Bemerkungen“ unter Anderem wie folgt:

Obwohl man in Amerika früher begonnen hat, die physikalischen Eigenschaften des Gußeisens mit der chemischen Zusammensetzung desselben in Zusammen-



Neuwalzen abgenutzter Eisenbahnschienen.

nur gelinde Hitze verwendet werden, bei welcher aber die Ritzen, Sprünge und Ablösungen der alten Schienen nicht gut geschweisst werden können. Sehr natürlich aber ist es, daß in alten Schienen solche verborgene Defecte sehr häufig sind, die dann auch im neuen Profile Ausschluß liefern.

Daß in Amerika das Neuwalzen ausrangirter Stahlschienen rentabel sein kann, ist infolge der großen Mengen kaum zu bezweifeln; gewiß wird auch auf dem Continente der Zeitpunkt eintreten, die abgenutzten Normalschienen ökonomisch zu Schienen zweiten Ranges umformen, nur sei bemerkt, daß das Neuwalzen infolge langen Gebrauches deformirter Eisenschienen wohl nicht als eine bisher unbekannte Neuerung gelten kann.

#### Ueber Gasbereitung aus Braunkohle

lesen wir im soeben erschienenen Bericht der Handelskammer Köln:

Die Frage der Erzeugung eines billigen Generatorgases aus Rohbraunkohle ist erfreulicherweise beträchtlich vorgeschritten bezw. zu einem günstigen Abschluß gelangt. Die Gasmotorenfabrik Dents stellt ein solches in einfachen Schlachtgeneratoren her, die infolge des Feuchtigkeitsgehaltes der Rohkohle ein an sich schon wenig warm abziehendes Gas liefern, welches vollends heruntergekühlt wird und dabei Wasser und Theerbestandtheile ausfallen läßt. Das erzielte Gas ist calorimetrisch etwas höherwerthig als Hochofengas und sowohl für Heiz- als Motorzwecke

hang zu bringen, so ist die Lösung der verwickelten Frage bekanntlich auch dort noch nicht in dem Maße geglückt, daß für den Eisengufs streng wissenschaftliche Grundlagen gegeben sind. Es liegt daher in der Natur der Sache, daß in Amerika, wie in Deutschland in Kleinbetrieben die empirische Methode noch vorherrscht. Alle größeren Gießereien, die für Eisenconstruction und Maschinenbau arbeiten, sind aber auf wissenschaftliche Gattirung und sorgfältige Benutzung aller Fortschritte im Cypolofen-Betriebe unbedingt angewiesen, und gut geleitete Maschinenbau-Anstalten können nur noch von solchen Gießereien beziehen, die für die gewünschte chemische Zusammensetzung des Materials mit erprobter Zuverlässigkeit Garantie leisten. Wir verstehen nicht, mit welchem Recht die Bemängelung des deutschen Gußeisens gerade an den landwirthschaftlichen Maschinen ausgrüßelt worden ist, obwohl die Kritik, sofern sie überhaupt begründet ist, den Maschinenbau im allgemeinen, ja Dampfmaschinen, Arbeitsmaschinen u. s. w. in noch höherem Maße treffen würde. Gerade bei den landwirthschaftlichen Maschinen spielt die Verwendung von Gußeisen nur noch eine ganz untergeordnete Rolle, da alle ihre Theile, die in irgendwie erheblichem Maße beansprucht werden, in Rücksicht auf die Betriebssicherheit bei sehr wechselnder Anstrengung und der Leichtzügigkeit aus Temper- und Stahlgufs, Schmiedeeisen und Stahl hergestellt werden. Die Stärke der Amerikaner liegt hier in der Specialisirung, aber

\* „Stahl und Eisen“ 1902, Heft 1, S. 10 und 47.

es gibt auch in Deutschland eine große Anzahl von Fabriken, die Temperguß, Stahlguß und Stahl in hester Qualität liefern, und ebenso viele Maschinenfabriken, die nur dieses beste Material verarbeiten, aber allerdings auch andere, die unter dem Zwange äußerster gedrückter Preise in erster Linie die Billigkeit berücksichtigen.

Wenn nun die amerikanische nach Deutschland eingeführten landwirthschaftlichen Maschinen, die anschlusslos der bekannten riesigen Special-Fabrication ersten Ranges entstammen, hier nicht nur mit solchen aus erstklassigen deutschen Maschinenbau-Anstalten, sondern mit beliebigen, auch minderwerthigen Erzeugnissen verglichen werden, die von der breiten Masse unserer Landwirthe ihrer Billigkeit wegen mit Vorliebe gekauft werden, so muß dies zu falschen Schlüssen führen. Unseren deutschen Fabricaten sind im Wettbewerb aus den Vereinigten Staaten nur „Erntemaschinen“, davon in bedeutendem Umfange auch nur die „Mähmaschinen“, aus England die Dreschmaschinen gefährlich, und die amerikanischen Specialität, Mähmaschinen mit Bindeapparat, wird in Deutschland erst versuchsweise fabricirt, ihre Qualität steht also außer Vergleich. Typisch für die Production der Amerikaner sind die in den letzten Jahren in der ganzen Welt eingeführten Erntemaschinen. Sie sind leicht und für gewisse Verhältnisse gut, aber sie verdanken ihre Erfolge auch in Deutschland nicht der überlegenen Qualität des amerikanischen Materials, sondern den außerordentlich günstigen Produktionsbedingungen, unter denen die glückliche Erfindung ausgebaut werden konnte, so daß sie zu Preisen auf dem deutschen Markt kommen, zu denen sie hier kaum hergestellt werden können. Der Mangel an Arbeitern und der gewaltig wachsende Getreidebau in Amerika rief an einmal eine so enorme Nachfrage nach Maschinen hervor, daß die Fabrication sich derselben in anspruchsvollster Specialisirung anpassen konnte. So haben sich — des Absatzes einer ungeheuren Massenenergie gewiss — große Industriefirmen gemeinschaftlich mit einer riesigen Kapitalkraft allein auf die Fabrication von Mähmaschinen geworfen, den fusionirten Werken sogar nur die Herstellung von Einzelheiten derselben zugewiesen und ihre Leistungsfähigkeit durch Specialmaschinen für die Bearbeitung jedes Theiles aufs höchste gesteigert.

In dieser Weise stellen die größten Werke gegenwärtig dem Vernehmen nach je 100 000 bis 150 000 Mähmaschinen jährlich her, von denen etwa 70% im Inlande Verwendung finden, so jede ausländische Concurrenz durch hohen Schutz Zoll ausgeschlossen ist, während der Rest in alle Länder der Erde, ein verhältnismäßig kleiner Theil nach Deutschland exportirt wird. Daß durch solche Massen- und Specialfabrication in Verbindung mit dem vergleichsweise billigen Preise der Rohmaterialien aus Eisen, Stahl, Kohle und sehr geeignetem Holz, der Eisenbahn- und Wasserfrachten und endlich auch der Abgaben eine Preisstellung erzielt wird, mit der der Wettbewerb unserer Industrie ganz unmöglich ist, sichert diesen Maschinen den Erfolg. Ihre Bruttopreise nähern sich ja denen der deutschen Fabricate, davon gehen aber durchschnittlich 30% Rabatt für die deutsche Vertretung ab, und dadurch ist die ungeheure Reklame möglich, die für amerikanische Maschinen gemacht wird.

Niedrige Zollsätze begünstigen überdies ihre Einfuhr in Deutschland, dessen Jahresproduction derselben und ähnlicher Art im ganzen kaum 10 000 Stück beträgt. Gegenüber jenen amerikanischen Vorgang dürfte es auch ohne weiteres einleuchten, daß es in der Lage, in der sich in Deutschland die Landwirthschaft, die Industrie und der Ausfuhrhandel befinden, nundenbar ist, für eine Specialisirung und Massenfabrication durch Neugründung oder Zusammenschluß das nöthige Kapital, freie Bahn und Absatz zu finden.

### Ein neuer Panzerplatten-Härtungsproceß.

Unter diesem Titel berichtet der American Manufacturer über ein Jamison patentirtes und von der National Steel Refining Co. in Wilmington Delaware angekauft Verfahren. Dasselbe besteht darin, eine weiche Flußeisenplatte langsam bis zu heller Rothgluth zu erhitzen und alsdann in das kalte Bad einer Härtungsflüssigkeit einzutauchen. Durch die Berührung des erhitzten Metalls mit dem flüssigen Bad werden Kohlenwasserstoffe erzeugt, welche von dem Metall aufgenommen werden. Die Zeitdauer des Eintauchens hängt von der Tiefe ab, bis zu welcher der Härtungsproceß wirksam sein soll, z. B. 30 bis 40 Minuten für eine Tiefe von 3 Zoll. Die Wirkung dieses Verfahrens besteht angeblich darin, daß der eingetauchte Theil der Platte eine moleculare Aenderung, nämlich die Umwandlung der körnigen in eine faserige Structur erleidet; nach der Rückseite geht die Platte in weiches Flußeisen von der ursprünglichen Beschaffenheit über. Während der zu Härtende Theil der Platte in das Bad eintaucht, legt man zweckmäßigerweise auf die Rückseite derselben eine oder mehrere bis zur hellen Rothgluth erhitze Platten. Dies hat den Zweck, dem nicht gehärteten Theil der Platte Kohlenstoff zu entziehen und ihn zugleich auszugliedern, wodurch eine außerordentliche Zähigkeit und Geschmeidigkeit des Materials erzielt werden soll. Man hat herausgefunden, daß bei einer Panzerplatte von 6 Zoll Stärke ein gutes Resultat erreicht wird, wenn man die erste heiße Platte etwa 4 Minuten nach dem Eintauchen der Panzerplatte anlegt, dieselbe 11 Minuten liegen läßt und dann eine zweite Platte anlegt, die ungefähr 16 Minuten liegen bleibt. Die von Jamison benutzte Härtungsflüssigkeit hat folgende Zusammensetzung:

3 Unzen Salpäteräther, 3 Unzen Ammoniak (0,88 spec. Gew.), 6 Unzen Ammoniumchlorid, 3 Unzen Zinksulfat, 3 Unzen gemahlener Alaun, 8 Unzen Glycerin und eine Gallone Wasser. Die Platten sollen 0,2 bis 0,5% Kohlenstoff und  $1\frac{1}{2}$  bis 5% Nickel enthalten. Bei Abwesenheit von Nickel soll der Kohlenstoff 0,55 bis 0,65% betragen. Mangan kann mit oder ohne Nickel im Betrage von 0,60 bis 0,75% vorhanden sein. Dagegen soll das Eisen so wenig als möglich Silicium, Schwefel und Phosphor enthalten.

### Kleinbahnen.

Die folgende Nachweisung enthält die in Preußen vor dem Inkrafttreten des Gesetzes vom 28. Juli 1892 genehmigten und jetzt als Kleinbahnen im Sinne dieses Gesetzes anzusehenden Eisenbahnen, sowie die nach dem Inkrafttreten des genannten Gesetzes genehmigten Kleinbahnen nach dem Stande vom 31. März 1901.

Im ganzen sind in dieser Zeit angeführt worden an Straßenbahnen . . .	2145,62 km mit 397 899 779 #
„ Kleinbahnen . . .	6205,9 „ „ 310 948 658 „
zusammen . . .	8351,52 km mit 708 848 437 #

Während somit die Ausdehnung der Straßen- und Kleinbahnen schon bis auf etwa 80% der staatlichen Nebenbahnen von 10 359,82 km gestiegen ist, hat das dafür verwendete Anlagekapital bereits eine Höhe von nahezu 10% des für die preussischen Staatsbahnen im ganzen verwendeten Anlagekapitals von rund 7,4 Milliarden Mark erreicht.

Die Ausführung der Straßen- und Kleinbahnen in den einzelnen Provinzen ist außerordentlich verschieden. In Bezug auf Straßenbahnen zeigt die Rheinprovinz mit 609,36 km die größte, Posen mit 21,37 km die geringste Länge; bei den nebenbahnähnlichen Kleinbahnen steht Pommern mit 1222,58 km

Provinz	Straßenbahnen				Nebenbahnhähnliche Kleinbahnen						Von dem Anlagekapital sind aufgebracht seitens					Anlagekapital der Straßen- und Kleinbahnen in Tausend Mark
	Länge km	Anlagekapital			mit einer Spurweite von			Gesamt- länge km	Anlagekapital in Tausend Mark	des				In sonstiger Währung		
		0,60 m	0,75 bis 0,90 m	0,9 bis 1,0 m	1,435 m	des Staates	der Provinz			der Kreise	der gemein- schaftl. Verwaltung					
Ostpreußen . . . . .	49,2	7 010 900	—	—	—	—	—	578,5	23 961 539	6 861,5	2 878	3 728	223	823,2	30 973 429	
Westpreußen . . . . .	60,27	9 673 916	—	—	—	—	—	70,98	10 878 800	2 770	1 211,4	1 888,6	11	4 997,8	20 552 716	
Brandenburg . . . . .	506,30	128 939 721	—	—	—	—	—	689,1	30 447 213	4 010	3 995	12 078,8	2 589	9 999,3	163 386 535	
Pommern . . . . .	30,35	6 515 500	—	—	—	—	—	1 222,58	36 080 785	3 851,4	7 737,5	10 701,5	1 575,1	7 999,3	42 390 285	
Posen . . . . .	21,37	4 109 787	—	—	—	—	—	479,0	11 610 658	1 899	840	4 653,9	489	4 507,5	15 750 445	
Schlesien . . . . .	140,05	17 041 291	—	—	—	—	—	444,9	11 610 658	1 899	840	4 653,9	489	4 507,5	38 649 814	
Sachsen . . . . .	137,05	21 736 457	—	—	—	—	—	524,2	26 712 477	1 602	1 618,7	1 855,5	5 254,4	10 381,9	48 418 934	
Schleswig-Holstein . . . . .	402,20	18 738 258	—	—	—	—	—	374,6	14 337 199	3 362,6	2 363,4	6 515,2	1 405,0	3 307,5	33 075 437	
Hannover . . . . .	160,01	45 759 159	—	—	—	—	—	470,7	22 612 472	3 093,9	11 436,2	2 025,5	3 910,6	4 794,3	68 371 631	
Westfalen . . . . .	210,75	27 751 469	—	—	—	—	—	262,8	16 243 377	2 511	100	5 643	2 941	6 053,3	43 394 816	
Hessen-Nassau . . . . .	118,49	26 010 089	—	—	—	—	—	272,93	21 419 733	1 910	1 887	6 730,5	888,5	10 356,7	47 459 822	
Rheinprovinz . . . . .	693,36	74 613 252	—	—	—	—	—	631,2	54 975 882	—	—	10 483	4 518,9	34 354,7	129 589 134	
zusammen . . . . .	2145,62	397 899 779	440,36	2119,6	2020,7	1005,3	6205,9	310 948 638	33 638,2	38 354,4	67 174,9	26 922	138 322,3	708 848 437		

obenan, während Westfalen mit 262,8 km die geringste Ausdehnung zeigt. Welche Bedeutung die Straßen- und Kleinbahnen durch ihre Anlage für die Industrie haben, geht daraus hervor, daß außer der Beschaffung des Oberbaumaterials für 8351,52 km Bahnen an Betriebsmitteln geliefert worden sind.

	Locomotiven	Personen- bez. Motorwagen	Güterwagen
Straßenbahnen . . . . .	79	9 349	890
Kleinbahnen . . . . .	542	1 856	9 159
<b>zusammen</b> . . . . .	<b>621</b>	<b>11 255</b>	<b>10 019</b>

Während die Straßenbahnen meist eine günstige Rentabilität aufweisen, ist dies bei den nebenbahnhähnlichen Kleinbahnen nicht der Fall, da nur 78 Bahnen eine Verzinsung von 3% ergeben haben; bei 60 Bahnen dagegen eine Verzinsung des Anlagekapitals nicht erreicht worden ist. Allerdings muß dabei berücksichtigt werden, daß sich die meisten Kleinbahnen noch in den ersten Stadien der Entwicklung befinden.

(Verkehrs-Correspondenz.)

### Die große Sibirische Eisenbahn.

Anläßlich der Fertigstellung der mandschurischen Strecke der großen Sibirischen Eisenbahn hat die „St. Petersburger Zeitung“ dem bedeatamen Unternehmen einen längeren Artikel gewidmet, dem das „Archiv für Post und Telegraphie“ die folgenden Angaben entnimmt:

Am 21. October 1901 ist das letzte Schienenglied der mandschurischen Eisenbahnstrecke gelegt worden, und von diesem Tage ab kann der zeitweilige Verkehr auf der ganzen Länge dieser Bahn stattfinden. Der regelmäßige Verkehr auf dieser Linie kann erst nach zwei Jahren beginnen; doch ist das nur zu wünschen, denn die neue Bahn wird für die jetzt bestehenden Verkehrswege zwischen Europa und Ostasien so große Veränderungen hervorgerufen, daß es gut ist, Zeit zu gewinnen, um die Wirkung dieser Veränderungen in Erwägung zu ziehen und sich entsprechend vorzubereiten.

Die Sibirische Eisenbahn beginnt bei Tscheljabinsk, von wo aus sie an das Eisenbahnnetz des europäischen Rußland Anschluß hat. Von hier führt sie direct nach Osten, beinahe am 55. Breitengrad entlang (ungefähr in derselben Breite wie Moskau liegt), schneidet bei Kargan den Fluß Tobol, bei Petropawlowsk den Ischim, bei Omsk den Irtysch und auf der 1392. Werst den Ob. Am Ob endigte die frühere Westsibirische Bahn und begann die Centralsibirische. Das Geleise weicht vom 55. Breitengrad ein wenig nach Norden hin, zur Station Taiga ab, von wo aus eine Zweiglinie nach Tomsk angelegt ist. Auf der 2040. Werst schneidet die Sibirische Bahn bei Krassnojarsk den Jenissei. Von der Station Taischet (auf der 2425. Werst) führt das Geleise wieder nach Südosten, und auf der 3048. Werst, in Irkutsk, findet die eigentliche Sibirische Bahn ihren Abschluß. Bei Irkutsk beginnt die Transbaikalbahn. Auf der 62. Werst erreicht das Geleise den Baikalsee, über welchen die Züge von einem Prähme, der mit einem Eisbrecher verbunden ist, nach dem Ostufer des Baikals befördert werden. Von der hier befindlichen Station Mysowaja führt das Geleise nach Osten bis Tschita und weiter bis zur Station Kaidalowskaja. Bei Kaidalowskaja theilt sich die Transbaikalbahn. Eine Zweiglinie führt nach Nertschinsk und Stretensk und findet hier an den Ufern der Schilka ihren Abschluß (1096 Werst von Irkutsk). Die andere Zweiglinie erreicht auf der 324. Werst die chinesische Grenze. Auf russischer Seite liegt die Station Sibir und auf chinesischer Mandschuria (Nagadan). Von Mandschuria führt die sogenannte Chinesische Ostbahn über Chailar, Zikar-Charbin (Sungari) auf der 1440. Werst nach der Station Pogranitschnaja (Grodokowo). Die Chinesische

Ostbahn hat einen zweiten Hauptzweig, die Südmandschurische Bahn, von Charbin (Sungari) nach Südwesten über Mukden nach Dalini und Port Arthur (980 Werst lang). Die Ussuri-Bahn führt dagegen von Wladiwostok nach Chabarowsk am Amur und hat eine Länge von 721 Werst; eine Zweiglinie geht nach Pogranitschnaja.

Somit umfasst die große Sibirische Eisenbahn folgende Theile:

1. die eigentliche Sibirische Bahn von Tscheljabinsk nach Irkutsk (3048 Werst) mit Zweiglinien nach Tomsk (89 Werst) und Omsk Stadt (3 Werst) — im ganzen 3140 Werst;

2. die Transbaikalbahn von Irkutsk nach Stretensk (1096 Werst) mit der Zweiglinie von Kaidalowskaja nach Mandschuria (324 Werst), im ganzen 1420 Werst;

3. die Ussuri-Bahn von Wladiwostok nach Chabarowsk (721 Werst) mit einer Zweiglinie nach Pogranitschnaja (91 Werst), im ganzen 812 Werst; die Bahn hat also an russischem Territorium 5372 Werst;

4. die Chinesische Ostbahn von Mandschuria nach Pogranitschnaja mit 1440 Werst;

5. die Südmandschurische Bahn von Charbin nach Port Arthur — 980 Werst, im ganzen auf chinesischem Territorium 2420 Werst.

Die große Sibirische Eisenbahn hat somit eine Gesamtlänge von 7792 Werst. Von der ganzen Bahn sind gegenwärtig folgende Strecken schon vollendet: die Sibirische, die Transbaikal- und die Ussuri-Bahn, während auf der Chinesischen Ostbahn und der Südmandschurischen Bahn bis jetzt nur zeitweiliger Verkehr möglich ist. Bis zum Jahre 1904 soll die Durchlafsfähigkeit vergrößert und es sollen auch auf der Sibirischen Bahn schwere Schienen gelegt werden, um die nötige Schnelligkeit der Züge auf dieser Linie zu erreichen. Die Baikalk-Ringbahn ist noch gar nicht gebaut, obwohl ihre Nothwendigkeit schon jetzt durch eine ganze Reihe von Unzutraflichkeiten beim Befördern der Züge über den Baikalsee erwiesen ist.

Die Entfernung zwischen den Endpunkten der großen Sibirischen Eisenbahn findet in nachstehenden Zahlen Ausdruck: von Tscheljabinsk nach Stretensk 4144 Werst; nach Wladiwostok 5526 Werst; nach Port Arthur 5711 Werst. Da St. Petersburg von Tscheljabinsk auf kürzestem Wege 2548 Werst entfernt ist (nach der Strecke der sibirischen Schnellzüge berechnet jedoch 2669 Werst), so beträgt seine Entfernung von Wladiwostok 8074 (8195), von Port Arthur 8259 (8380) Werst. Die Strecke von Alexandrowa an der westeuropäischen Grenze des Russischen Reichs bis nach Port Arthur macht für die Strecken des Schnellzugverkehrs 9220 Werst aus. Die Kosten der gewaltigen Anlage übersteigen schon heute die Summe von 780 Millionen Rubel und werden durch den Bau der Baikalk-Ringbahn sich noch bedeutend erhöhen.

### Das unterseeische Kabelnetz der Erde.

Aus dem vom Internationalen Telegraphenbureau zu Bern im Mai 1901 herausgegebenen Verzeichniß der unterseeischen Telegraphenkabel geht hervor, daß sich die Gesamtzahl der unterseeischen Kabel seit 1897 von 1459 auf 1750, also um 20 % erhöht hat. Die Gesamtlänge des Netzes stieg in dieser Zeit von 301 930,148 km auf 3 581 37,635 km = 19 %. Von diesen 1750 Kabeln gehören 1380 Kabel mit 39 851,386 km Staats-Telegraphen-Verwaltungen und 370 Kabel mit 318 286,249 km Privat-Telegraphen-Gesellschaften. Bei den ersteren vermehrte sich in den letzten 4 Jahren die Zahl der Kabel um 21 %, die Länge um 8 %, bei den letzteren die Zahl der Kabel um 16 %, die Länge um 20 %. Es ist demnach die Steigerung der Zahl der Kabel bei den Staatsverwaltungen größer als die bei den Privatgesellschaften, während diese eine bedeutend erheblichere Steigerung an Kabellängen aufweisen können. Es liegt dies daran, daß die Staatsverwaltungen sich im allgemeinen auf den Ausbau der Küstenkabel und der Kabel der vorgelegenen Inseln beschränken und höchstens noch benachbarte Länder in ihr Kabelnetz einziehen. Den Bau der großen überseeischen Kabel von Tausenden von Kilometern Länge überläßt man den Privatgesellschaften und begnügt sich damit, das Aufsichtsrecht vorzubehalten, sowie den Gesellschaften Verpflichtungen im Interesse des genehmigenden Staates aufzuerlegen.

Vom deutschen Standpunkt ist es mit besonderer Genugthuung zu begrüßen, daß jetzt auch Deutschland bzw. die deutsche Telegraphengesellschaft in die Reihe der Verwaltungen getreten ist, die den Atlantischen Ocean mit ihren Kabeln durchziehen. Auf die Nothwendigkeit, uns vom Ausland möglichst unabhängige Kabelverbindungen zu schaffen, wurde von uns bereits bei früherer Gelegenheit hingewiesen. Im fernen Osten ist für Rechnung des Deutschen Reichs je ein Kabel von Tsingtau nach Selsifu und von Tsingtau nach Wusung hergestellt worden. Auch Swakopmund hat 1899 Anschluss an das Welttelegraphennetz erhalten durch Herstellung einer Verbindung mit dem Kabel Capstadt-Mossamedes der Eastern and South African Telegraph Company. Ferner wurde ein neues gemeinschaftliches deutsch-englisches Kabel — das fünfte — Emden—Borkum—Bacon gelegt.

(Nach dem „Archiv für Post und Telegraphie“.)

### Fragekasten.

Wer liefert Ferro-Phosphor? — Adressen nimmt zur Weitergabe die Redaction entgegen.

\* „Stahl und Eisen“ 1900, S. 933.

## Industrielle Rundschau.

### Hallische Maschinenfabrik und Eisengießerei.

Trotzdem die Erträge des Werks nicht unerheblich hinter dem Jahre 1900 zurückbleiben, gestattet doch der für 1901 erzielte Gewinn eine Dividende von 28 % vorzuschlagen. Die Aussichten für das laufende Jahr werden als keine erfreulichen bezeichnet. Wenn das Werk auch die maschinelle Einrichtung einer großen Rohrzuckerfabrik mit Raffinerie in Bestellung habe und dadurch für das erste Halbjahr leidlich mit Arbeit versehen sei, so erscheine es doch nicht ausgeschlossen, daß infolge der ungünstigen Conjunctionen in der zweiten

Hälfte des Jahres ein großer Arbeitsmangel eintreten könne. Die Zuckerfabriken, die hauptsächlich Abnehmer, leiden zur Zeit unter einer schweren Krisis. Diese Lage und die gleichzeitige außerordentliche Billigkeit aller Preise auf dem Maschinenmarkte sollten die Zuckerfabriken veranlassen, zur Verminderung ihrer Produktionskosten geeignete Verbesserungen ihrer maschinellen Einrichtungen jetzt zu machen. Es bleibe zu hoffen, daß die Erkenntnis von der Zweckmäßigkeit solchen Vorgehens in diesen Kreisen mehr und mehr durchdringen werde.

Die Abschreibungen betragen 79 354,75 *M.* Als Reingewinn bleiben 609 654,14 *M.*, davon Tantième an den Aufsichtsrath 29 216,15 *M.*, Tantième an den Vorstand 69 368,34 *M.*, 28 % Dividende auf 1 800 000 *M.* Actienkapital = 504 000 *M.*, Vortrag auf neue Rechnung 7069,65 *M.*

#### Hannoversche Maschinenbau-Actien-Gesellschaft, vormals Georg Egestorff, Linden vor Hannover.

Der Bericht des Vorstandes lautet im wesentlichen: „Das Geschäftsjahr 1900/1901, über welches wir berichten, stand im Gegensatz zu einer Reihe vergangener Jahre im Zeichen des Niederganges der Conjunction. Wenn auch in den ersten Monaten die Nachfrage nach den Erzeugnissen eine rege war und ein hoher Bestand an Aufträgen gebucht werden konnte, so änderten sich die Verhältnisse im Laufe des Jahres doch erheblich. Die Nachfrage wurde geringer, die Schwierigkeit, löhrende Aufträge hereinzubekommen, wuchs, die Preise der Fabricate wichen stetig und standen nicht im richtigen Verhältniß zu den Preisen der wichtigsten Rohmaterialien und Halbfabricate. Wenn es trotzdem möglich war, wiederum die Arbeitsleistung des Werkes und den erzielten Umsatz wesentlich zu erhöhen, so liegt die Ursache hierfür in guten Geschäftsbeziehungen zu den einheimischen Bahnverwaltungen und zur einheimischen Industrie, wie in dem bewährten Rufe, welche die Fabricate im In- und Auslande genießen. Dem letzteren Umstande und der sorgfältigen Pflege, welche wir seit Jahren den Beziehungen zum Auslande gewidmet haben, verdanken wir es auch, daß es möglich war, bedeutende Export-

aufträge zu sichern. Es ist dem Werk nicht nur gelungen, eine Erhöhung des Jahresumsatzes zu erzielen, sondern wir verfügen auch über einen Bestand an Aufträgen, welcher die volle Beschäftigung des Werkes bis über das laufende Geschäftsjahr hinaus gewährleistet. Wir dürfen daher hoffen, daß es möglich sein wird, trotz der Schwierigkeiten der allgemeinen geschäftlichen Lage und trotz der gedrückten Preise der Erzeugnisse auch für das laufende Geschäftsjahr ein zufriedenstellendes Resultat zu erzielen. Die in das neue Geschäftsjahr übernommenen, sowie die bis Mitte October 1901 hinzugekommenen festen Bestellungen belaufen sich auf rund 12 300 000 *M.* Die Bewerthung der Inventarbestände ist in der gewohnten vorsichtigen Weise erfolgt.

Nach Absetzung der Abschreibungen in Höhe von 500 000 *M.* ergiebt sich ein Gewinn von 1 894 200,33 *M.* und beantragen wir dessen Verwendung wie folgt: Zuweisung zum allgemeinen Reservefonds 198 152 *M.*, Zuweisung zum Garantiefonds 100 000 *M.*, bleiben 1 596 048,33 *M.*, hiervon 4 % Dividende = 185 724 *M.*, Gewinnanteil des Aufsichtsrathes 141 032,45 *M.*, 24 % Superdividende = 1 114 844 *M.*, Rest 154 947,90 *M.* Hierzu Gewinnvortrag aus 1899 1900 25 148,17 *M.*, macht 180 096,07 *M.*, welche wie folgt vertheilt werden: Zuweisung zu den Wohlfahrts-einrichtungen 100 000 *M.*, Gratifikationen an die Beamten 38 000 *M.*; den Rest von 42 096,07 *M.* auf neue Rechnung. Die Abschreibungen und Reservestellungen haben wir auch für das Geschäftsjahr 1901 mit Rücksicht auf das günstige Ergebniss und die scharfe Beanspruchung der Fabrications-einrichtungen in der vorgeschlagenen Höhe für nothwendig erachtet.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Telegramm des Prinzen Heinrich.

Auf die aus der Hauptversammlung vom 16. Februar an den Prinzen Heinrich abgesandte telegraphische Begrüßung erhielt der Verein unter dem 28. Februar aus Washington das folgende Antworttelegramm:

„Ich danke herzlich für freundliche Begrüßung.  
Heinrich, Prinz von Preußen.“

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Beauch, Josef*, Betriebschef bei den Geisweider Eisenwerken, Geisweid b. Siegen.  
*Buntzel, Kgl.* Bergwerksdirector, Königshütte, O.-S.  
*Clamens, J. B.*, Ingenieur, Paris, 21 Rue Godot de Mauroi.  
*Klein, Jean*, Betriebschef des Stahlwerkes der Société Anonyme Métallurgique & Minière de Kertsch, Kertsch, Süd-Rußl.  
*Kreutzer, P.*, Director der Act.-Ges. für Brückenbau, Tiefbohrungen und Eisenconstructions, Neuwied am Rhein.  
*Ritter von Schwarz, Cecil*, Liège, Avenue de l'Observatoire 186.  
*Stammshulte, Friedrich*, Ingenieur, Königshütte, O.-S., Parkstraße 17.  
*Tygge, Ferd.*, Ingenieur, in Firma Petry Doreux, Düren.

#### Neue Mitglieder:

*Abel, Julius*, Maschinenbau-Ingenieur, Werkstättenchef des Ozder Eisen- und Stahlwerkes, Ozd, Ungarn.  
*Breitenbach, Wilhelm*, Maschinenfabricant, Unna i. W.  
*Caspersson, Oskar*, Ingenieur beim Avesta-Eisenwerk, Avesta, Schweden.  
*Fischer, Jules*, Ingenieur, Luxemburg.  
*Goldenberg, B.*, Ingenieur der Firma Hugo Stinnes, Mülheim-Ruhr.  
*Jack, J.*, Director der Jekaterinoslawer Röhren- und Eisenwalzwerke „Paul Lange & Co.“, Actien-Gesellschaft, Jekaterinoslaw, Rußl.  
*Karcher, Philipp*, Ingenieur bei der Firma Ernst Schieff, Werkzeug-Maschinenfabrik, Düsseldorf, Bismarckstraße 93 II.  
*Kreißel, Norbert*, Oberingenieur und Fabrikdirector in Niewka bei Sosnowice, Russ.-Polen, Myslowitz O. S. postlagerend.  
*Lauter, August*, Betriebschef des Grafenberg Walzwerkes, Düsseldorf-Grafenberg.  
*Pogodin, Johann*, Ingenieur, Betriebs-Assistent an den Stahlwerken der Südrussischen Gesellschaft „Dnieprovinne“, Zaporozje, Kamenskje, Rußl.  
*Schäfer, W.*, Chemiker des Krupp'schen Hüttenwerkes Rheinhausen, Rheinhausen-Friemersheim.

#### Verstorben:

*von Gienanth, L.*, Eisenhüttenwerk Hochstein.  
*Wagner, Adolph*, Ingenieur, Hochdahl.

Die Zeitschrift erscheint in halbmonatlichen Heften.

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter, und Generalsecretär Dr. W. Beumer,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute, Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
für den technischen Theil deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

Nr. 7.

1. April 1902.

22. Jahrgang.

### Rheinisch-Westfälische Industrie-, Gewerbe- und Kunst- Ausstellung Düsseldorf 1902.

(Hierzu Tafel IV.)

Ueber Zwecke und Ziele der Industrie- und Gewerbeausstellung, welche am 1. Mai in Düsseldorf eröffnet werden wird, ist in dieser

lands unmöglich gewesen sei, an der Pariser Ausstellung von 1900 sich in nennenswerther Weise zu betheiligen, weil der ihnen zur Ver-



Abbildung 1. Kunstpalastr.

Zeitschrift vor nunmehr drei Jahren berichtet worden.\* Wir hoben damals hervor, daß es der Eisenindustrie und dem Kohlenbergbau Deutsch-

fung gestellte Raum zu beschränkt war, um eine ihrer Bedeutung angemessene Repräsentation zu gestatten; die hierdurch entstandene Lücke auszufüllen, sei die Düsseldorf Ausstellung von 1902 berufen; sie solle der technischen Welt

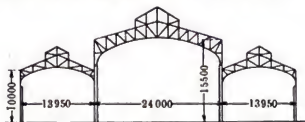
\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1899 Seite 261.  
VII.



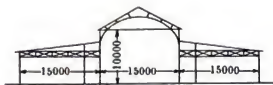
beweisen, daß die deutsche Eisenindustrie nicht ans Kleinmuth der Pariser Ausstellung ferngeblieben sei, sondern sich ebenso fähig als geneigt fühle, den internationalen Wettbewerb anzunehmen.

Seitdem haben sich Tausende und Abertausende fleißiger Hände gerührt, um das beschlossene

bedeutend überholen wird. Mehr als 3000 Arbeiter sind seit Jahresfrist auf dem Ausstellungsfelde in Thätigkeit, mehr als 70 Beamte der Ausstellung stehen überall ordnend und beratend den Ausstellern zur Seite. Jedenfalls ist die Düsseldorfer Ausstellung schon jetzt in ihren wesentlichen Umrissen viel weiter gediehen, als



Düsseldorf 1902.



Düsseldorf 1880.

Abbildung 2. Profil der Maschinenhallen.

Werk anzuführen, und es so weit gefördert, daß der im Ausstellungswesen wie kaum ein zweiter Fachmann bewanderte Berichterstatter der „Frankfurter Zeitung“ in ihrer Ausgabe vom 11. März schreiben konnte: „Erfrenlicherweise kann hier constatirt werden, daß ohne allen Zweifel die Ansstellung am 1. Mai 1902 als vollendet wird gelten können. Wenn man be-

es die Pariser Ansstellung von 1900 erst wochenlang nach der Eröffnung war.“

Bei der Bedeutung, welche das Ausstellungsunternehmen insbesondere für Bergban, Eisenindustrie und Maschinenbau haben wird, erachten wir es als unsere Pflicht, unsere Leser schon jetzt über dasselbe zu orientiren. Wir bringen daher den soeben fertig gewordenen Lageplan der

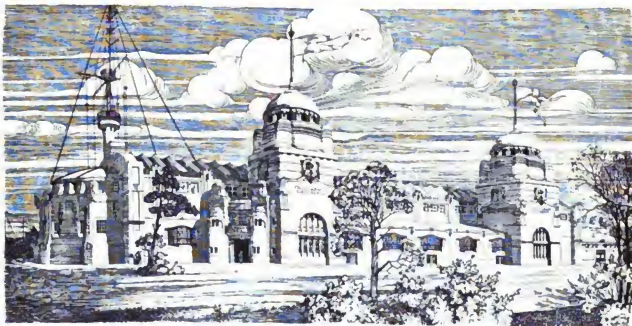


Abbildung 3. Krupp-Halle.

rücksichtigt, daß die allgemeinen Ansprüche an die Anlage und Organisation größerer Anstellungen von Jahr zu Jahr größer werden und daß auch auf die Anstellungsbauten in Construction und Ausführung immer mehr Gewicht gelegt wird, so ist dieses Resultat nur um so erfreulicher. Es zengt von wohlurchdachter, jahrelanger Vorbereitung und einer überaus soliden Geschäftsführung, welche allem Anschein nach den Erfolg der Ausstellung von 1880 noch

Ausstellung durch die dieser Angabe angeheftete Tafel IV zur Kenntniß unserer Leser, glauben aber, die Beschreibung der genannten, unsern Leserkreis in erster Linie interessirenden Theile der Ausstellung nicht besser vornehmen zu können, als indem wir die Berichte wiedergeben, welche die HH. Dücker, R. M. Daelen und Lührmann auf der Versammlung der „Eisenhütte Düsseldorf“ am 15. Februar d. J. erstattet haben.

Dem Vortrag des Hrn. Emil Dücker, welcher im Ehrenamt sich der mühevollen Arbeit der Leitung der Maschinenhalle und des gesammten technischen Dienstes der Ausstellung unterzogen hat, entnehmen wir folgende Mittheilungen:

„Von der Stadtverordneten-Versammlung Düsseldorfs wurde im December 1898 das im Ueberschwemmungsgebiet des Rheins gelegene

größte Breite 250 m. Der unterste Streifen am Rhein liegt auf  $+4$  des Düsseldorfer Pegels, diesem folgt eine Erhöhung auf  $+6$ , und alsdann eine weitere Terrasse auf  $+9$ , auf welcher der größte Theil der errichteten Gebäude, gegen Hochwassergefahr geschützt, untergebracht ist. Die Kunsthalle liegt auf  $+10,5$  und die Maschinenhalle auf  $+11$ .



Abbildung 4. Abladen der Kruppschen 106-t.-Panzerplatte.

Sumpf- und Wiesenland der Golzheimer Insel, welches mit einem Kostenaufwande von 4 Millionen Mark erhöht wurde, der Ausstellungsleitung zur Verfügung gestellt. Terrassenförmig vom Rhein her ansteigend, eignet sich dieses Terrain in seiner prächtigen Lage am Rheinstrom für ein solches Unternehmen ganz besonders. Die Länge des Ausstellungsgeländes beträgt 2,1 km, seine

Trotz vieler Umgestaltungen ist der preisgekrönte Thielensche Entwurf in der Grundidee beibehalten. Von dem durch die Anschüttung gewonnenen Terrain hatte man im ersten Entwurf nur einen Theil zur Bebauung vorgesehen. Heute ist das ganze angeschüttete Gelände in Benutzung genommen und selbst in dem zur Ausstellung zugezogenen Theile des Hofgartens

haben, dem Charakter des letzteren entsprechend, Baulichkeiten Aufnahme gefunden. qm

Das Gesamtterrain umfasst heute etwa . 530 000

Davon bebaut mit 168 Gebäuden bezw.

Pavillons . . . . . 127 000

Zu Ausstellungszwecken im Freien . . 53 000

Dies ergibt zusammen eine in Anspruch

genommene Fläche von . . . . . 180 000

Zum Vergleiche dienen die nachstehenden Zahlen, die die Größenverhältnisse der Ausstellungen der letzten Jahrzehnte wiedergeben.

	Jahr	Gesamtfläche qm	Bebaute Fläche qm
Weltausstellung Paris . .	1855		123 360
" " Wien . .	1867	690 000	149 000
" " Paris . .	1873	1 160 000	190 000
" " Paris . .	1878	840 000	404 000
Ausstellung Düsseldorf . .	1880	174 000	32 000
Weltausstellung Paris . .	1889	960 000	605 000
Ausstellung Berlin . .	1896	1 100 000	74 934
" " Nürnberg . .	1896	204 000	44 600
" " Leipzig . .	1897	400 000	60 000
Weltausstellung Paris . .	1900	2 227 946	650 000
Ausstellung Düsseldorf . .	1902	530 000	180 000

Die Düsseldorfer Ausstellung übertrifft demnach an bebauter Fläche selbst die Pariser Weltausstellung von 1867, was für eine Provinzial-Ansstellung viel besagen will. Der Zutritt zur Ausstellung wird durch 6 Eingänge vermittelt: 1. Hofgartenthor, 2. Rheinthor, 3. Inselstraße, 4. Maschinenhalle an der Krefelderstraße, 5. Kaiserswertherstraße, 6. Staatsbahnhof (siehe den Plan auf Tafel IV).

Auf dem angehefteten Plan ist die Einteilung der Gruppen zu sehen, nach welchen die Ausstellungsgegenstände klassifiziert werden. Die Arbeit ist so organisiert, daß in Düsseldorf selbst 23 Gruppen und 14 Ausschüsse, in den verschiedenen Bezirken außerhalb, Localausschüsse tätig sind. Die verschiedenen Industriezweige werden unter Leitung möglichst selbständiger Vorsitzender von Gruppen bearbeitet, welche ihre Objecte in einzelnen, von der Ausstellung hergestellten Bauten zur Vorführung bringen. Die größeren offiziellen Ausstellungsbauten, das heißt Bauten, die auf Kosten der Ausstellung hergestellt wurden, sind:

Das Kunstausstellungsgebäude . . . .	qm
Die Maschinenhalle 280 × 51,9 . . . .	7 965
Das Kesselhaus 23 × 60,5 . . . . .	14 532
Das Condensationspumpenhaus 16 × 20 .	1 391,5
Das Pumpenhaus mit Saugschacht am Rhein 20 × 13 . . . . .	320
Die Industriehalle I . . . . .	260
" " II . . . . .	3 400
" " III . . . . .	29 415
" " IV . . . . .	3 400
" " . . . . .	1 200
Die Industriehallen zusammen . . . .	37 415

Dazu kommen das Hauptrestaurant (1200 Sitze fassend) = 2800 qm, das Weinrestaurant (700 Sitze) = 1900 qm, das Post- und Telephon-gebäude und zahlreiche kleine Bauten.

Im ganzen werden, wie gesagt, 168 Gebäude aufgeführt, die nach ungefähren Schätzungen einen Werth von 10 bis 12 Millionen Mark darstellen.

Verkehrsmittel. Der Verkehr verspricht den Anmeldungen nach ein ganz gewaltiger zu werden. Von auswärtigen Besuchern sind sehr viele zu erwarten, denn es sind bis heute bereits 100 Congresses angemeldet. Die Ausstellungsleitung hat bei Aufstellung der Kostenanschläge die Besucherzahl auf mindestens 3 Millionen Personen veranschlagt. Indessen ist bei den Vorbereitungen für das Verkehrsweisen mit der Möglichkeit gerechnet worden, daß diese Zahl bedeutend überschritten wird. Für den Transport dieser Menschenmassen zum Ausstellungsgelände hat die Königliche Staatseisenbahnverwaltung in dankenswerthe Weise einen Ausstellungsbahnhof im Anschluß an das Gelände errichtet, nach welchem die auswärtigen Besucher direct, am Hauptbahnhof und Bahnhof Derendorf vorbei, befördert werden. Auch von seiten der Stadt Düsseldorf sind weitgehende Vorkehrungen getroffen, um die an den Bahnhöfen der Stadt ankommenden Personen mittels der elektrischen Stadtbahn zur Ausstellung zu bringen. Zu diesem Zwecke sind drei neue Linien eingeführt worden, die vom Hauptbahnhof zur Ausstellung führen. In ausgiebiger Weise haben sich auch die Rheinische Bahngesellschaft und die Düsseldorf-Duisburger Kleinbahn an die Bewältigung des Fremdenzuflusses vorbereitet.

Auf dem Ausstellungsgelände selbst befindet sich eine elektrische Rundbahn mit Accumulatorenbetrieb, welche die ungefähr 3,5 km lange Strecke mit etwa 12 km Geschwindigkeit in der Stunde befahren wird. Es ist zunächst folgender Betriebsplan festgesetzt worden. Von

#### Anhängewagen

10 bis 2 Uhr	5	Minuten-Betrieb	ohne
2 " 5 "	2 1/2	"	"
5 " 8 "	2 1/2	"	mit
8 " 10 " Abds.	5	"	ohne

Eine Rundfahrt soll 20  $\phi$  kosten; ein Motorwagen nimmt 40, ein Anhängewagen 30 Personen auf. Von Morgens 10 Uhr bis Abends 10 Uhr würden nach diesem Plan ungefähr 10 000 Personen befördert werden bezw. eine Rundfahrt machen, jedoch kann diese Zahl wesentlich erhöht werden. Es sind 10 Haltestellen eingerichtet, an denen automatische Kartenausgabe stattfinden soll. Ferner sind von diversen Motorsellschaften Rundfahrten auf dem Rhein, Gondelfahrten u. s. w. geplant. Ebenso sollen Dampfschiffahrten stattfinden, für welchen Zweck eine besondere Anlegestation mit zwei Brückenköpfen vorgesehen ist.

Beleuchtung. Diesem Zweck dienen elektrisches Licht, Spiritusglühlicht, gewöhnliches Gas, Preßgas und sogenanntes Washingtonlicht (Petroleum). Die Hauptrolle ist dem elek-

trischen Licht zugewiesen, ebenso wie auch der Antrieb möglichst mit Elektrizität erfolgen soll. Es sind hierzu an Kraftstrom allein ungefähr 6000 P.S. erforderlich, für Lichtzwecke kommen weitere 6000 P.S. hinzu, welche letztere ihre hauptsächlichste Verwendung für die gesammte Platz- und Illuminationsbeleuchtung mit 4000 Glühlampen und etwa 1000 Bogenlampen finden. Die Erzeugung dieser gewaltigen elektrischen Energie erfolgt in einer besonderen Centrale innerhalb der Maschinenhalle, die 26 Dampfmaschinen mit 27 meist direct ge-

Anschlüssen und Abzweigungen gelegt, welche Wasser mit einem Druck von 4 bis  $4\frac{1}{2}$  Atm. zu Spreng-, Lösch- und Trinkzwecken n. s. w. liefern soll.

Für sonstige Zwecke ist eine besondere Pumpstation am Rhein errichtet, deren Saugschacht im Rheine selbst liegt. Diese Pumpstation enthält 4 Centrifugalpumpen von 30, 20, 10 und 10 cbm Leistung i. d. Minute, welche das Wasser um 7 bis 9 m heben und nach der Maschinenhalle bezw. dem Bassin am Pavillon des Bergbaulichen Vereins schaffen sollen, wo

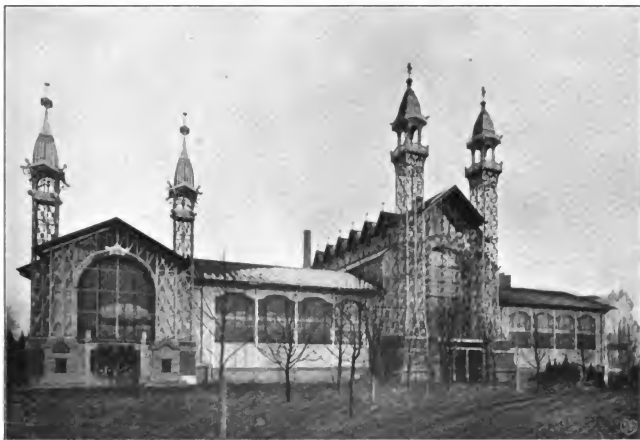


Abbildung 5. Guthehoffnungshütte mit Deutzer Gasmotorenfabrik (linker Flügel).

kuppelten Dynamos umfasst und folgende Stromarten enthält: 1 Gleichstrom von 220 Volt, 2 von 115 Volt, 2 von 220 Volt, je 1 Drehstrom von 2000 und 5000 Volt, und 1 Wechselstrom von 10000 Volt. Zur Vertheilung dieser verschiedenen Stromarten dient ein unterirdisch verlegtes Kabelnetz von etwa 25 km Länge. Ferner ist eine Conturenbeleuchtung der von der Guthehoffnungshütte erbauten festen Rheinbrücke mit 2500 Glühlampen vorgesehen, durch welche die Illumination des nach dieser Seite hin gelegenen Anstellungsgebietes einen glänzenden Abschluss findet.

Wasserversorgung. Im Anschluss an das städtische Wasserleitungsnetz ist auf dem Ausstellungsgelände eine Ringleitung mit vielfachen

dasselbe zu Kühl- und Fontänezzwecken weiterverwandt wird. Der Antrieb dieser Centrifugalpumpen ist elektrisch und besitzen die Elektromotoren veränderliche Tourenzahl, um dem wechselnden Rheinwasserstand respective der wechselnden Saughöhe Rechnung zu tragen. Aus dem Bassin am Pavillon des Bergbaulichen Vereins entnehmen Hochdruckpumpen mit Dampf- und elektrischem Antrieb das Wasser zum Betrieb der Fontänen- und Springbrunnenanlage. Ferner werden noch am Saugschacht im Rhein zwei Hochdruck-Centrifugalpumpen mit direktem elektromotorischem Antrieb aufgestellt finden. Dieselben haben je eine Leistung von 5 cbm i. d. M. und speisen einen Theil der Fontänenanlage, über welche noch später eingehender berichtet

werden wird. Insgesamt werden voraussichtlich von Seiten der Ausstellung die folgenden Wassermengen gebraucht werden:

für Fontänenzwecke . . . . .	etwa 37 cbm i. d. M.
„ drei Kesselspeisepumpen . . . . .	„ 3 „ „
als etwaiges Zusatzwasser für drei Rückkühlanlagen . . . . .	„ 7 „ „
zusammen . . . . .	etwa 47 cbm i. d. M.

Hierbei sind die von den Ausstellern zu verbrauchenden Wassermengen noch nicht gerechnet.

Maschinenhalle. Durch das für die Industrie- und Gewerbeausstellung in Aussicht

schreiben dieses Gebäudes vorzugsweise auf die Firmen Rücksicht genommen, die dasselbe gegen eine Leihgebühr der Ausstellungsleitung zur Verfügung stellten. Um eine leichtere Verwerthbarkeit bezw. Verkäuflichkeit zu erreichen, wurde beschlossen, drei für bestimmte Zwecke geeignete Hallen herzustellen, welche aber für die Ausstellung als ein Gebäude errichtet werden mußten. Es wurde deshalb die für die Maschinenhalle bestimmte Breite von 51,9 m so eingetheilt, daß sich eine Hauptmittelhalle von 24 m Breite und zwei daran stoßende Seitenhallen von je 13,95 m ergaben. Die Mittelhalle



Abbildung 6. Außenseite der Maschinenhalle.

genommene Gelände war auch die Situation der Maschinenhalle und Kesselhäuser gegeben und zwar sollten diese zwischen dem verlassenen Friedhofe und der Krefelderstraße unter theilweiser Bebauung der letzteren zu stehen kommen. Ein auf diesem Terrain stehendes städtisches Puppenhaus durfte unter keinen Umständen versetzt werden und so ergab sich für die totale Breite der Maschinenhalle das Maß von 51,9 m, während die Länge bis auf 280 m ausgedehnt werden konnte. Da die Ausstellungsleitung die Sorge und das Risiko des späteren Verkaufs dieser in Eisenconstruction hergestellten Halle nicht übernehmen konnte, so wurde beim Aus-

hat drei Laufkräne mit elektrischem Antrieb von je 30 t Tragfähigkeit bei einer Laufschienenhöhe von 11 m erhalten, während die beiden Seitenhallen je vier, gleichfalls elektrisch angetriebene Kräne von 10 bis 15 t Tragfähigkeit bei 6,7 m Laufschienenhöhe besitzen. Die Herstellung dieser Halle ist durch die Firma Hein, Lehmann & Comp. erfolgt. Figur 2 zeigt den Querschnitt derselben, welchem zum Vergleich das Profil der Maschinenhalle der früheren Düsseldorf Ausstellung beigegeben ist.

Bei Vornahme der Platzvertheilung wurde in erster Linie, soweit angängig, Rücksicht auf systematische Anordnung und Uebersichtlichkeit



der einzelnen Objecte genommen. Zunächst an das Vestibule der Maschinenhalle anschließend, liegt die elektrische Centrale zur Erzeugung von Licht und Kraft für die gesamte Ausstellung und zwar mit folgenden Systemen:

8 Dampfmaschinen, * Tandemsystem, liegend, mit Dynamo . . . . .	P.S. 5 000
4 Dampfmaschinen, Compoundmaschine, liegend, mit Dynamo . . . . .	1 700
1 Dampfmaschine, 3 Cylinder, stehend . . . . .	2 750

maschinen für Metallbearbeitung mit 26 Ausstellern; darauf folgen die Abtheilungen für Schmirlgel-, Schleif- und Polirmaschinen mit fünf Ausstellern, die Abtheilung für Holzbearbeitungsmaschinen mit zwei Ausstellern und die Abtheilung für Walzenzugmaschinen (sämtlich Tandemsystem) mit drei Ausstellern. Weiterhin kommt ein completes Universalwalzwerk zur Vorführung, an dieses schliessen sich fünf Aussteller mit Luftcompressoren, vier mit Dampf- und Luft-



Abbildung 7. Blick in die Maschinenhalle (Aufnahme Anfang März).

7 Dampfmaschinen, Compoundmaschine stehend, 2 Cylinder . . . . .	2 550
4 Dampfmaschinen, Eincylinder, liegend . . . . .	220
1 Dampfturbine, System Laval . . . . .	100
1 Elektro-Rotations-Verbund-Dampfmaschine, Patent A. Patschke . . . . .	25
2 Gasmotoren von 250 und 50 P.S. . . . .	300
28 Motoren mit zusammen . . . . .	12 645

Es folgen dann sechs Firmen mit Maschinen für die Herstellung und Bearbeitung von Papier, Gummi, Leder u. s. w. An diese schließt sich die hochbedeutende Industrie der Werkzeug-

hämmern und fünf mit Transmissionen. Die Abtheilung Wasserhaltung und Pumpen ist durch vier Firmen vertreten, darunter einer mit elektrisch betriebenen Pumpen mit einer Leistung von 1000 P.S. Die jetzt auf der Tagesordnung stehenden Gasmotoren werden durch sechs Firmen vorgeführt. Fünf von diesen besitzen auf der Ausstellung eigene Gasgeneratoranlagen der verschiedensten Systeme; später sollen die meisten mit Hochofengasen betrieben werden. Unter anderen kommen ein Gaskraft-Gebläse von 1000 P.S. und zwei von 600 P.S. zur Aufstellung; ferner ist eine Gaskraftwalzenzugmaschine von ungefähr 800 P.S. vorhanden,

\* Die 3000pferdige Maschine der Gutehoffnungshütte war bereits am 14. März betriebsfähig.

welche zum Betrieb eines Grubenschienenwalzwerkes mit Seilantrieb mit Vor- und Fertigstrecke dient; endlich kommen noch eine ganze Reihe von Gasmotoren für den Gewerbebetrieb von 20 bis 450 P.S. zur Aufstellung.

Als besondere Neuheit dürfte eine Muster-Druckluftanlage gelten, wie eine solche noch nie in dieser Einheit und Reichhaltigkeit vorgeführt worden ist. Sämtliche Apparate, Werkzeuge und Hilfsmaschinen sind für Prefsluftbetrieb eingerichtet und werden im Betriebe vorgeführt; ferner ein hydraulischer Krah, eine hydraulische

c) Die Kesselanlage des bergbaulichen Vereins in dessen Pavillon.

Haupt-Dampfkesselanlage. Zur Dampferzeugung sind 16 Dampfkessel verschiedener Systeme mit zusammen 3550 qm Heizfläche und etwa 250 qm Ueberhitzerfläche vorhanden, die mit zwei Schornsteinen von 58 m Höhe und 2,5 m oberer l. W. verbunden sind. Da die meisten Kessel Ueberhitzer besitzen, ist eine sichere Gewähr für trockenen Dampf geboten. Die gesammte Rostfläche beträgt ca. 75 qm und ist das Verhältniß der Rostfläche zur Kessel-



Abbildung 8. Blick auf die Haupt-Industriehalle, Eingang zu Gruppe Hüttenwesen.

Maschine, die durch Auswechslung der Einsätze als Scheere oder Presse benutzt werden kann. Es würde zu weit führen, alle Einzelheiten anzugeben, aber es unterliegt keinem Zweifel, daß aus allen Gebieten des Maschinenbaues hochinteressante Objecte zur Ausstellung gelangen.

Für die Dampferzeugung sind, durch örtliche und Betriebs-Verhältnisse bedingt, 3 getrennte Kesselanlagen vorgesehen.

a) Die Haupt-Dampfkesselanlage nahe dem westlichen Ende der Maschinenhalle, hauptsächlich für die elektrische Centrale bestimmt.

b) Die Kesselanlage der Braunkohlen-Ver-einigung, ebenfalls an der Maschinenhalle nahe dem östlichen Ende gelegen.

heizfläche  $\frac{1}{50}$  bis  $\frac{1}{60}$ . Es sind die verschiedensten Rostsysteme angewandt und sollen in Bezug auf günstige Rauchverbrennung viele Neuheiten vorgeführt werden.

Das Speisewasser wird mittels 2 Wasser-reinigern, mit einer Gesamtleistung von 40 cbm in der Stunde, gereinigt und von einer Central-speisevorrichtung, die 3 Dampfpumpen für diesen Zweck besitzt, den Kesseln mittels Ringleitung zugeführt. Ueber den Kesseln sind 3 Dampf-sammler angeordnet, an die sämtliche Kessel angeschlossen sind; von hieraus wird der Dampf von 12 Atm. mittels je 2 Leitungen nach den Hauptvertheilungsleitungen in die Maschinenhalle geführt, welchen die Maschinen der vorhin ge-

nannten Stromerzeugungsanlage, mit insgesamt etwa 12 000 P.S., ihren Dampf entnehmen.

Die wichtigsten Maschinen können beide Leitungen benutzen, während die anderen nur einen Anschluß besitzen. Hierdurch ist man bei eventuellem Rohrbruch durch Umschalten von Ventilen vor Betriebsstörungen gesichert.

Sämtliche Maschinen sind an die beiden Centraloberflächen - Condensationen nach dem Gegenstromprincip angeschlossen, von denen jede Rückkühlung besitzt und imstande ist, in der Stunde 30 000 bis 35 000 kg Dampf nieder-

diesen Kühltürmen dem Bassin im Condensationspumpenhaus zur erneuten Arbeit wieder zu. Besondere Auspuffleitungen, um gebotenen Falles mit Auspuff arbeiten zu können, sind nicht vorhanden, vielmehr ist für diesen Zweck die Vacuumleitung mit 2 Auspuffsicherheitsventilen versehen.

Zweite Dampfkesselanlage. Im Gegensatz zu der vorerwähnten Dampfkesselanlage mit 16 Dampfkesseln, die mit Steinkohlen betrieben wird, ist die zweite Anlage mit Braunkohlenfeuerung versehen; sie enthält 3 Dampfkessel von je 100 qm Heizfläche und 8 Atm. Spannung.



Abbildung 9. Blick in die Hauptallee, rechts Maschinenhalle, in der Mitte Pavillon der Gutehoffnungshütte.

zuschlagen, so daß jede Anlage für sich den normalen Betrieb übernehmen kann.

Anstoßend an die Maschinenhalle und das Dampfkesselhaus befindet sich das Gebäude für die Condensationspumpen; es sind dies zwei getrennte Anlagen mit je einer Compoundmaschine mit Luft- und Wasserpumpe. Die Wasserpumpen saugen das Wasser aus unter dem Gebäude befindlichen Bassins und drücken es durch die Condensation nach 2 verschiedenen Gradirwerken bzw. Kühltürmen, das eine von Holz in bekannter Construction, das zweite in Eisen nach neuem System. Die Leistungsfähigkeit beider beträgt ca. 1200 cbm Rückkühlwasser in der Stunde. Das abgekühlte Wasser fließt von

Diese Kesselanlage besitzt einen Schornstein von ca. 43 m Höhe und  $1\frac{1}{2}$  m l. W. oben. Um die bei Braunkohlenfeuerungen lästige Flugasche zu vermeiden, ist der Schornstein mit einer Fangvorrichtung resp. Staubkammer versehen. Die Beschickung der Dampfkessel und die Aschenförderung geschieht automatisch durch eine Hunsche Conveyoranlage. Die Kessel haben sämtlich Cornwallsystem. Der Dampf dieser zweiten Kesselanlage ist für den Betrieb der in der Nähe befindlichen Walzenzugmaschinen, der Dampfhammer und Compressoren bestimmt. Alle Maschinen arbeiten mit Auspuff, da die Schaffung einer Condensationsanlage bei dem täglich nur wenige Stunden währenden Betrieb



sich zu theuer stellt. Nachdem Redner so in großen Zügen ein Bild der maschinellen Anlage der Ausstellung gegeben hatte, ging er auf die Ausstellung des bergbaulichen Vereins für den Oberbergamts-Bezirk Dortmund ein. Dieser Verein, einer der größten Deutschlands, hat es unternommen, einen eigenen Pavillon zu schaffen, in dem alles vorgeführt werden soll, was im Bergbaubetriebe vorkommt. Dies soll nicht allein bildlich und durch Modelle geschehen, sondern es wird auch der wirkliche Betrieb,

nach Schluß der Ausstellung auf einer Kohlenzeche Aufstellung zum wirklichen Betriebe finden werden. Endlich werden noch diverse Luftcompressoren zum Betriebe von Gesteins-Bohrmaschinen, Schrämmaschinen sowie sonstige Hilfsmaschinen der modernen Bergbautechnik zur Vorführung gebracht. Auch eine Fördermaschine mit elektrischem Antrieb von ungefähr 1200 K.-W. gelangt zur Aufstellung. Der Betriebsdampf wird von einer an diese Maschinenhalle anstoßenden Dampfkesselanlage mit insgesamt



Abbildung 10. Hörder Bergwerks- und Hütten-Verein.

wie er auf der Grube vorkommt, dargestellt werden. Es kommen zur Aufstellung eine vollständig in Betrieb befindliche moderne Schachtanlage über Tage, bestehend aus einer Fördermaschine von etwa 800 P.S. mit dazugehörigem schmiedeisernen Fördergerüst, ferner eine liegende Wasserhaltungsmaschine für die gewaltige Leistung von 25 cbm Wasser in der Minute und einer Förderhöhe von 500 m entsprechend einer Leistung von 3600 P.S. Weiter gehören dazu ein großer Luftcompressor, der imstande ist, 4000 cbm Luft in der Minute anzusaugen und ein elektrisch betriebener Ventilator mit einer Leistung von 8000 bis 9000 cbm. Diese Objecte dürften ein um so größeres Interesse erregen, als sie

1000 qm Heizfläche und 12 Atm. Ueberdruck geliefert. Dieselbe besitzt ebenfalls eine Rückkühlanlage nach besonderem System, ebenso eine Wasserreinigungsanlage für das Spieswasser der Kessel. Auch diese gesammten maschinellen Anlagen im Pavillon des bergbaulichen Vereins sind von der technischen Abtheilung der Ausstellung ausgearbeitet und im Interesse des bergbaulichen Vereins zur Ausföhrung gebracht. Unter den sonstigen technischen Einrichtungen erwähnt der Vortragende noch die Eismaschinenanlage, welche in einem besonderen Pavillon untergebracht ist und vier verschiedene Systeme zur Anschauung bringt. Sie wird das für die Ausstellung erforderliche

Eis in einer Production von 1500 kg per Stunde liefern.

Ferner sind in der Nähe des Rheins in drei Pavillons fünf Kessel anser Betrieb und ohne Einmauerung aufgestellt, um so die Banart und Ausführungsarbeit besser darstellen zu können.

welches zugleich die Fest- und Concerthalle darstellt, sowie das Hauptweinrestaurant. An diese schließt sich eine große Reihe von Wein- und Bierrestaurants, Café's, Sekt-, kohlensaures Wasser- und Cigarren-Pavillons u. a., im Ganzen etwa 30 Pavillons. Für den Weinverkauf ist Weinregie eingeführt, in der Weise, daß die Ausstellung durch eine besondere Weincommission die Weine beschafft und abgibt. Eine Ausnahme ist nur denjenigen Erbanern von Weinrestaurants gestattet, die Besitzer von Weinbergen sind, und dürfen diese ihre eigenen Weine ausschenken.

Was Vergnügungen betrifft, so hat man, wenn auch im allgemeinen der ernste Charakter der Anstellung gewahrt wurde, es doch für nothwendig erachtet, der großen Masse des Publikums nach den anstrengenden Besichtigungen und Randgängen, auch eine Reihe von Vergnügungen zu bieten. Zu diesen ist zunächst das am südlichen Eingang an der Brückenrampe gelegene Panorama zu rechnen. Dasselbe ist ein Werk der beiden Künstler Wendling und Ungewitter und stellt Blüchers Uebergang über den Rhein bei Caub vor. Ferner befindet sich in der Nähe der Villa Goltzheim an der Kaiserswertherstraße eine große „Alpenlandschaft“ mit Blick auf die „Düsseldorfer Hütte“ in der Ortlergruppe, Bergfahrt, Tyroler Sängern, Schuplattl-Tanz u. s. w. Vor dem Bahnhof sind eine arabische Stadt und ein nubisches Dorf angelegt, welche alle möglichen dazu gehörigen Attraktionen bieten werden. An weiteren Schanstellungen sind zu erwähnen: Marineschenspiele, Wasserrutschbahn, Wassercarussell, unterirdischer Flufs mit blauer Grotte, Fesselballon von Godard-Paris, Schiefsstand, bewegliche Treppe n. s. w.

An musikalischen Genüssen sind Concertaufführungen geplant und zwar außer in der Kunsthalle noch in zwei Musikpavillons, von denen der eine am nördlichen Ende des Geländes, der andere am südlichen, in der Nähe des Hofgartens und des Panoramas liegt. Die Kapelle der hiesigen 39er, aus 44 Mann und dem Diri-



Abbildung 11. Bochumer Verein.

Ganz hervorragend wird schließlich in ihrem Pavillon die Gutehoffnungshütte Oberhausen in Vereinigung mit der Deutzer Gasmotorenfabrik mit besonders großen Maschinen vertreten sein, z. B. einer Gaskraft-Gebläsemaschine von 1000 P.S. und einer Fördermaschine von derselben Stärke.

Für die zu erwartende Menge der Besucher ist auch hinsichtlich der Verpflegung gut gesorgt; es dienen diesem Zwecke in erster Linie das von der Anstellung erbaute Hauptrestaurant,

genten bestehend, soll täglich von Nachmittags 3 Uhr bis Abends 11 eventuell 12 Uhr 2 Concerte ausführen. Neben diesen Concerten soll täglich noch ein weiteres stattfinden, für welches answärtige Kapellen, Elitemusikkorps u. s. w. in Aussicht genommen sind.

Einen wesentlichen Anziehungspunkt der Ausstellung werden die Feuerwerke bilden. Es besteht der Plan, 20 Feuerwerke abbrennen zu lassen und ist sicher anzunehmen, daß diese

und einem Wasserverbrauch von je 4 cbm in der Minute sich befinden. Diese werden sämtlich während des Betriebes einen 4fachen Wechsel der Wasserfiguren und einen 5fachen Farbenwechsel (roth, orange, blan, grün und weiß) erhalten. Das Wasser des oberen Bassins ergießt sich durch 16 wasserspeiende Löwenköpfe in ein  $1\frac{1}{2}$  m tiefer liegendes Bassin von 120 m Länge und 65 m Breite. Auch das durch diese Löwenköpfe herabfallende Wasser wird



Abbildung 12. Rheinische Metallwaren-Fabrik.

Feuerwerke, wie dies auf anderen Ausstellungen der Fall war, eine große Zuschauermenge heranziehen werden. Ferner sollen Arrangements mit Effectbeleuchtungen durch elektrisches Licht, Lampions, Glaslichter u. s. w. stattfinden. Als ein Hauptzugmittel wird auch die große mit den neuesten Wasser- und Beleuchtungseffekten versehene Fontänenanlage dienen. Dieselbe ist, wie folgt, angelegt: Das gehobene Wasser fließt zunächst einem oberen Bassin zu, in welchem in der Mitte eine Hauptfontäne von 20 m Höhe und einem Wasserverbrauch von 12 cbm in der Minute und zwei kleinere Seitenfontänen von 12 m Höhe

mit 5 während des Betriebes wechselnden Farben beleuchtet. Das untere Bassin erhält außerdem etwa 13 kleinere Fontänen von etwa 6 m Höhe, welche zusammen 5 cbm Wasser benötigen. Die gesamte Fontänenanlage erfordert zum Wasserspeien etwa 310 Mhdstücke, die nach System Beckmann zum gleichzeitigen Ansaugen von Luft und Wasser eingerichtet sind; hierdurch wird gegenüber einer gewöhnlichen Anlage eine Ersparnis von 25 % Wasser erzielt. Es unterliegt keinem Zweifel, daß eine Fontänenanlage von dieser Vielseitigkeit und Größe noch nirgends angeführt worden ist und darf

man hiervon an Festabenden eine hervorragende Wirkung erwarten.“

Nachdem Hr. Dücker in dem vorstehend wiedergegebenen Vortrag ein allgemein gehaltenes Bild der ganzen Anstellung und der Gruppen 1 und 4 im besonderen entwickelt hatte, gab Hr. Daelen einen Bericht über das Wesentlichste aus der Gruppe 2 „Hüttenwesen“. Nach der Meinung des Vortragenden sind die Gruppen

artige. Die Ausstellung der Gruppe 2 „Hüttenwesen“ wird ein klares Bild über die Erzeugnisse der Eisenindustrie in Rheinland und Westfalen geben, da die meisten großen Werke in hervorragender Weise vertreten sein werden. Es sind etwa 60 Aussteller vorhanden, die mit 8 besonderen Pavillons eine Grundfläche von etwa 9000 qm, sowie in der Hanpthele den Raum von 5700 qm einnehmen. Davon ent-



Abbildung 13. Durchblick auf die Ausstellung des Bergbaulichen Vereins.

1, 2, 3 und 4 in einer Ausdehnung und Vollkommenheit vertreten, daß sie den Vergleich selbst mit den besten Weitausstellungen nicht zu fürchten haben; denn, wenn diese auch eine größere Zahl von Ausstellern aufzuweisen hatten und dementsprechend einen größeren Raum erforderten, so war dies durch die internationale Eigenschaft begründet und kommt es darauf weniger an als auf die Qualität und Mannigfaltigkeit der Ausstellung. In diesen Beziehungen hat die hiesige Ausstellung begründete Aussicht, den Siegespreis über alle vorhergehenden zu erringen, denn die Beteiligung ist eine groß-

fallen 1800 qm auf die Siegerner Collectivausstellung. Im Anschluß daran sind auf besonderen Wunsch auch einige Fabriken in diese Gruppe aufgenommen, welche Maschinen und Apparate für die Eisenindustrie liefern. Auch sind viele Gegenstände zum Bau der Hallen, der Beleuchtungseinrichtung u. a. im Freien auf dem Gelände der Ausstellung untergebracht. Die Erzeugung anderer Metalle ist in der Gruppe 2 weniger vertreten, da die betreffenden Werke der genannten Bezirke ihre Produkte meistens selbst weiter verarbeiten. Die diesbezüglichen Ausstellungen sind daher der Gruppe 3, Metall-

industrie zugewiesen worden. Die zu Gruppe 2 gehörende Collectivausstellung des Siegeler Landes enthält außer Hüttenerzeugnissen auch solche, welche der Metallindustrie angehören.

Es werden vornehmlich vertreten sein: die verschiedenen Sorten von Roheisen-, Eisen- und Stahlformguß, letzterer in besonders schweren Stücken; in der Haupthalle befinden sich solche bis zu 35 t Einzelgewicht (in Bezug auf die Pavillons sind die Einzelheiten unbekannt). Das gleiche gilt von den Schmiedestücken in Stahl; es werden die verschiedenen Qualitäten vom feinsten Werkzeugstahl bis zu den schwersten Schiffswellen und Kanonen vorgeführt werden. Von den durch Walzen, Presse und Ziehen hergestellten Fabricaten sind hervorzuheben: Bleche, vom Feinblech bis zum schwersten Grobblech und den Panzerplatten, geschweißte sowie kalt und warm gepreßte Formstücke aller Art, Röhren und Hohlkörper, geschweisht und nahtlos, Profileisen, Schienen, Schwellen, Träger, Handelseisen, Feineisen und Draht.

In eigenen Pavillons wird jede Firma diese Erzeugnisse nach ihren besonderen Eigenschaften ordnen, in der Haupthalle ist man bestrebt gewesen, diejenigen Firmen in übersichtlicher Weise zusammen zu gruppieren, welche eines oder mehrere der genannten Fabricate als Specialität liefern.

Die Gebäude sind sämtlich soweit vorgeschritten, daß die Aufstellung der Maschinen und Erzeugnisse bereits seit Ende Januar begonnen hat und voraussichtlich gegen Mitte April beendet sein wird. Diese Gebäude geben ganz besonders Zeugnis von der Großartigkeit und Bedeutung der Ausstellung und werden zweifellos diese Beurtheilung auch in den weitesten Kreisen der Fachleute finden.

Als dritter Vortragender berichtete Herr F. W. Lührmann über die Gruppe III: „Metall-Industrie“. Dieselbe wird folgende Erzeugnisse umfassen: a) Eisen- und Stahlwaren, b) Waffen aller Art, c) Waaren aus unedlen Metallen, d) Waaren aus edlen Metallen. Zu den ersteren zählen naturgemäß hauptsächlich die ihrer Form und ihrem Gewicht nach kleinen Gegenstände aus Eisen und Stahl, welche aber einen größeren Arbeitsaufwand zu ihrer Fertigstellung erfordern, als diejenigen der Gruppe 2, kurz, was wir unter dem Namen Kleinenindustrie verstehen. Dieselbe ist durch 140 Aussteller vertreten, die sich in einzelnen Bezirken zu sogenannten Sammel-ausstellungen vereinigt haben, nämlich in Hagen, Remscheid, Solingen, Cronenberg und Velbert. Durch diese Sonderausstellungen, welche sich auch durch ihren decorativen Schmuck auszeichnen, sollen die speciellen Erzeugnisse jener Bezirke dem Beschauer in ihren hervorragenden Stücken in großer Mannigfaltigkeit vorgeführt werden. Wir finden dort die vielgestaltigen Producte der Schmiedekunst des Enneper- und Volmethals, z. B.

Beschläge, Schrauben, Nieten u. s. w., wie sie der Eisenbahn- und Straßenbahnwagenbau und der Wagenbau im allgemeinen verlangen, ferner die größeren Werkzeuge für Schmiede, Schlosser, Klempner sowie die zahlreichen Geräte für die Landwirtschaft, welche zum größten Theil ihren Weg ins Ausland nehmen. Die „Bergischen Lande“ bringen ihre berühmten Werkzeuge und Messerwaren zur Schan, Sägen, Kreissägen, Hobel- und Hohlwerkzeuge für die Holzbearbeitung, Hämmer, Meißel, Feilen, Gewindschneider, Kluppen u. s. w. für jegliche Art der Metallbearbeitung, ferner Gebrauchsartikel mannigfacher Art für die Landwirtschaft. Solingen mit seinen altbewährten Fabricaten von Hieb- und Stichwaffen, Messern, Scheeren u. s. w. wird hervorragend vertreten sein, ebenso Velbert durch die, die ganze Erde beschickende, Schlosserindustrie. Neben diesen Sammel-ausstellungen sind noch eine große Anzahl einzelner Aussteller mit den vorgenannten oder anderen Waaren der Kleinenindustrie angemeldet, z. B. die Geldschrankfabricanten, die Temperguß-, die Stahlgußwerke und andere. Im Ganzen haben sich in Gruppe 3 275 Aussteller angemeldet.

Die Ausstellung von Waffen ist in dieser Abtheilung in der Haupthalle, außer in der Solinger Ausstellung, nur durch eine Sammlung von Jagdgewehren vertreten, dagegen findet der Besucher alles, was das Kriegshandwerk verlangt, in den Pavillons von Krupp und der Rheinischen Metallwaarenfabrik vertreten.

Die Ausstellung der unedlen Metalle bezw. der Erzeugnisse derselben (etwa 60 Aussteller) umfaßt 900 qm Boden- und 800 qm Wandfläche. Dieselbe wird sich außerordentlich eindrucksvoll gestalten, weil eine große Zahl hervorragender Firmen dieser Branche mit imposanten Objecten erschienen ist. Es werden die gebräuchlichsten Metalle: Kupfer, Zinn, Zink und Nickel u. s. w. rein und in den vielfachsten Legirungen vorgeführt, als Rohmetall und in der denkbar weitesten Verarbeitung für die Zwecke des Maschinen- und Schiffbaues, des sonstigen Baugewerbes, für das Kunstgewerbe, die Land- und Hauswirtschaft. In besonderer Weise ist die Messingwaarenfabrication in Iserlohn und den angrenzenden Orten ausgebildet, weshalb dieser Bezirk durch mehrere bedeutende Firmen vertreten ist. Von edlen Metallen ist nur wenig angemeldet und dieses zum Theil der benachbarten Gruppe des Kunstgewerbes überwiesen worden. Eine Anzahl kleiner Werkzeugmaschinen ist, weil in Gruppe IV der Platz mangelte, in Gruppe III aufgestellt. —

Soweit für heute unsere Mittheilungen über die Ausstellung und das, was sie bringen wird. Sie können natürlich nur allgemeiner Art sein und erst nach der Eröffnung, die am 1. Mai stattfinden soll, die Form einer genaueren Bericht-

erstattung annehmen. Wir dürfen aber heute schon die Zuversicht aussprechen, daß die von den Ausstellern, insbesondere dem an der Spitze derselben stehenden Heinrich Lneg, der Seele des ganzen Unternehmens, aufgewendete Mühe

reichen Lohn finden und der von dem großartigen Unternehmen erwartete Erfolg für die weitere Entwicklung der Industrie in unseren schönen Schwesterprovinzen zu ihrem und unseres gesamten Vaterlandes Segen nicht ausbleiben wird.

## Theisens Centrifugal-Gasreinigungsverfahren.

Ueber das Theisensche Centrifugal-Gasreinigungsverfahren ist in der Zeitschrift „Stahl und Eisen“ verschiedentlich berichtet worden, so in Heft 9 1901, Heft 3 und 5 1902. Unterdessen sind eine Anzahl neuerer Apparate in Betrieb gekommen, welche bei ruhigem Lauf und bei

einfach als auch der schon genannte ausgezeichnete Reinigungseffect erreicht werden; besonders hat das neue Spiral-Gegenstrom-Waschverfahren zwischen Gas und Waschflüssigkeit, welches ebenfalls durch Patente geschützt ist, die daran geknüpften Erwartungen vollständig erfüllt.



Theisens Centrifugal-Gasreinigungsapparat.

normalem Kraftverbrauch ein sehr reines Gas von nur 0,004 g Staubgehalt a. d. Cubikmeter geliefert haben. Durch diesen für das Hochofengas erzielten hohen Reinheitsgrad, welcher höher ist als derjenige der atmosphärischen Luft des betreffenden Werkes, dürfte bei Verwendung von Hochofengas für Motorenzwecke die Garantie eines dauernd guten Laufes der Motoren gegeben sein, ohne daß dabei die Ventile verschmutzen und die Cylinder und Kolben angegriffen werden. Auf Grund dieser Ergebnisse wurde eine Motorenfabrik in die Lage versetzt, für einen längeren ununterbrochenen Betrieb — bis zu 4 Wochen — bei ihren Maschinen Garantie zu leisten.

Infolge der bei dem Theisenschen Apparat neuerdings zur Anwendung gekommenen Verbesserungen konnte sowohl die Construction ver-

Der Wasserverbrauch bei diesem Apparat betrug nur 0,8 bis 1,0 l a. d. Cubikmeter Gas, und bei 14 tägigem Betrieb konnte stets mit derselben Waschwassermenge, welche nach Verlassen des Apparates geklärt und rückgekühlt wurde, gearbeitet werden, da der durch Verdunstung u. s. w. im Kühler eingetretene Wasserverlust durch Condensirung des im warmen Gase enthaltenen Wasserdampfes ausgeglichen wurde. Das eintretende Kühlwasser hatte etwa 15 ° C. und verlief den Washer mit 50 ° C. Das Hochofengas trat mit einer Temperatur von etwa 140 bis 160 ° C. in den Washer und wurde bis auf 30 ° C. abgekühlt. Zu dieser vollkommenen Reinigung von z. B. 170 cbm Gas i. d. Minute bis zu einem Reinheitsgrad von 0,004 g genügte ein Motor von 50 P. S.



Wie die vollständige Reinigung der Hochofengase, wurde mit dem Theisenschen Verfahren auch eine solche von Generatorgasen erzielt. Das Generatorgas wird dabei nicht nur von Staub, sondern auch von dem in ihm enthaltenen Theer vollständig befreit.

Das mit dem Theisenschen Wascher gereinigte Gas kann auch zur Heizung von Dampfkesseln verwendet werden. Es verbrennt unter dem Kessel mit einer vollkommen reinen durchsichtigen Flamme, so daß im ganzen Feuer-raum nur eine völlig klare Flamme zu beobachten ist. Naturgemäß wird mit diesem reinen Gas eine bedeutend höhere Verdampfung erzielt. Staubablagerung in den Heizkanälen und an den Kesselwandungen ist somit ausgeschlossen, und es findet stets ein gleichmäßig guter Wärmeaustausch statt. Ausführliche pyrometrische Versuche sollen noch angestellt und die Ergebnisse dann an dieser Stelle veröffentlicht werden.

Falls die oben angeführte, mit einem Theisen-Wascher erzielte außerordentlich hohe Gasreinheit von nur 0,004 bis 0,006 g Staub a. d. Cubik-

meter Gas nicht notwendig erscheint, wie z. B. für die Beheizung von Cowperapparaten, Dampfkesseln u. s. w., und man mit einem weniger reinen Gas zufrieden ist, baut man die Theisen-Apparate kürzer; die Kühlung wird dadurch nicht vermindert und das Gas gelangt nahezu trocken zur vorteilhaftesten Verbrennung. Bei solchen kürzeren Apparaten, welche eine Reinigung des Gases von z. B. nur 0,1 g a. d. Cubikmeter erzielen sollen, ist natürlich auch der Kraftverbrauch ein bedeutend geringerer als bei Apparaten, mit denen eine vollkommene Reinigung des Gases erzielt wird.

In allernächster Zeit kommen noch mehrere größere Anlagen in Betrieb. Eine derselben ist für eine minutliche Gasmenge von 300 cbm gebaut und das gereinigte Gas soll ausschließlich zur Beheizung von Cowperapparaten und Dampfkesseln dienen. Eine andere Anlage wird 1400 cbm Gas i. d. Minute reinigen und letzteres soll außer zur Beheizung der Cowperapparate und Dampfkessel auch zum Betriebe von Gasmotoren verwendet werden.

Baden-Baden.

Eduard Theisen.

## Neue Druckluft-Führungs- und Schlepp-Vorrichtung von Vollkommer.

Den Einrichtungen für die Fortbewegung des gewalzten Materials in den Eisenwerken muß nun so mehr Aufmerksamkeit zugewendet werden, je mehr die Leistungen der Walzenstraßen erhöht werden, und kommt es dabei nicht nur auf die Geschwindigkeit der Beförderung, sondern auch besonders auf Vermeidung von Verbiegung und sonstiger Beschädigung der Stäbe und Platten an.

In den Werken der American Steel Hoop Company bestand eine Schwierigkeit in der schnellen Beförderung der langen Bänder von Flacheisen von der Walze zum Lager, so daß die Leistung der ersten von derjenigen der Schlepper abhängig war, welche namentlich in den heißen Tagen bedeutend nachließ. Infolgedessen wurden zahlreiche Versuche mit verschiedenen mechanisch betriebenen Einrichtungen angestellt mit dem Erfolg der Verbesserung gegenüber Handarbeit, aber ohne vollkommene Befriedigung, namentlich bezüglich der Instandhaltung. Alle diese Schwierigkeiten wurden von der Druckluftförderung von Vollkommer beseitigt, welche von Anfang an vorzüglich arbeitete. Zuerst wurde eine solche Vorrichtung von 375 Fuß Länge eingebaut, deren Kosten

sich auf weniger als 5000  $\text{g}$  beliefen, während ein für dieselbe Leistung offerirter Rollgang 25 000  $\text{g}$  kosten sollte. Kurz nachher wurden zwei gänzlich neue Rollgänge, von denen jeder 16 000  $\text{g}$  gekostet hatte, durch Druckluftförderung ersetzt. Heute sind bei der American Steel Hoop Company 8 Druckluft-Führungen in Betrieb und mehr in Arbeit. Ihr Princip ist sehr einfach:

Ein Ventilator treibt Luft von geringem Druck in einen in die Hüttensohle eingebauten Kanal (Figur 1), welcher auf seinem Scheitel die Förderrinne trägt. Die Luft tritt durch schmale Schlitzte aus dem Kanal und bildet an der Oberfläche der Rinne eine Art Luftkissen, auf welchem das Bandisen ohne Reibung gleitet. Theoretisch ist für  $\frac{1}{8}$  Zoll Dicke des Bandisens ein Druck von  $1\frac{1}{8}$  Unze erforderlich; thatsächlich ist ein etwas größerer Druck und zwar bei schmalen Sorten verhältnißmäßig der größte notwendig; der Grund liegt auf der Hand, da bei schmalen Sorten die Druckluft leichter seitwärts austreten kann. Meistens wurde die Rinne in die Ebene der Hüttensohle eingelassen und nicht, wie in der Zeichnung angegeben, über derselben erhoben angelegt; so daß man un-

7.

. B.  
upf-  
ger  
sen-  
rch  
ezu  
Bei  
ini-  
ik-  
der  
bei  
ini-

ere  
ben  
bm  
lich  
npf-  
cbm  
fser  
npf-  
ver-

10.

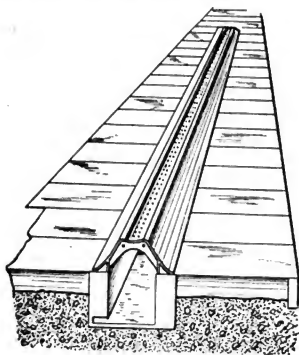
rend  
gang  
rden  
eder  
rang  
Steele  
trieb  
lach  
ngem  
uten  
eitel  
urch  
auf  
ssen.  
stet.  
isens  
lach-  
bei  
fste  
, da  
seit-  
linne  
und  
über  
un-





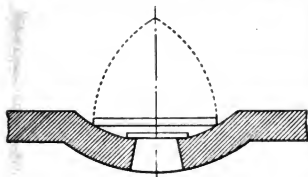
- 43
- 44
- 45
- 46
- 47
- 48
- 49
- 50
- 51
- 52
- 53
- 54
- 55
- 56
- 57
- 58
- 59
- 60
- 61
- 62
- 63
- 64
- 65
- 66
- 67
- 68

gestört während des Betriebes über dieselbe hinweg gehen oder fahren kann. Auch steht nichts im Wege, andere Sorten, z. B. Stabeisen auf der Strafe zu walzen, welche dann ohne Preßluft über die Rinne laufen.



Figur 1.

Figur 2 zeigt den Querschnitt einer festen Rinne mit festen Führungen, Figur 3 eine solche mit losen, keilförmigen Seitenführungen, welche für schmale und breite Sorten eingestellt

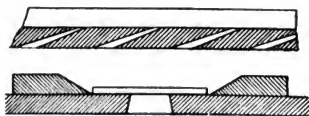


Figur 2.

werden können. Figur 4 zeigt eine Anordnung mit mäfsig geneigter Transportrinne und nur einseitiger Führung, welche gleichzeitig dazu dient, die Bänder seitwärts auf das Kühllager zu schieben; von dort gleiten dieselben auf eine zweite Rinne, auf welcher sie wieder unter

Anwendung von Druckluft zur Scheere gezogen werden. Diese Vorrichtung ist besonders geeignet für Stab- und Röhrenstreifen-Straßen.

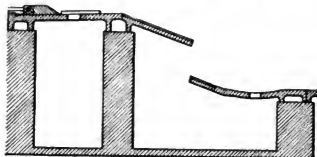
Für flache Profile sind Rollgänge in keiner Beziehung diesen Druckluft-Führungen überlegen. Die American Steel Hoop Company hat die Lizenz für Dimensionen bis 8 Zoll Breite erworben,



Figur 3.

während für breitere Sorten Theodore J. Vollkommer, Pittsburg, die Rechte noch vorbehalten hat.

Einige Vortheile der Druckluftförderung sind: die Strafe kann mit größter Geschwindigkeit laufen; die Stäbe können einander ohne Verzug und Zeitverlust folgen; größte Längen können



Figur 4.

gewalzt und so Zeit und verlorene Enden gespart werden. Die Anschaffungs- und Unterhaltungskosten sind sehr gering; Brüche sowie Unfälle der Arbeiter sind ausgeschlossen. Auf der Strafe können andere Sorten gewalzt werden; die Passage hinter der Walze ist unbehindert. Das Eisen wird rasch und gleichmäfsig, ohne Beeinflussung seiner Eigenschaften, abgekühlt. Die Einrichtung trägt zur Ventilation bei, besonders im Sommer, wenn die Luft von außen angesaugt wird.

T. J. Vollkommer hat nach demselben Princip auch Gleitvorrichtungen für Bleche\* und Scheerentische construiert.

\* Vergl. „Iron and Coals Trades Review“ 1900, 13. April S. 693.

## Prüfung von Eisen und Stahl an eingekerbten Stücken.

Von Professor **M. Rudeloff**-Charlottenburg.

Zu den ältesten und auch heute noch in der Schmiede gebräuchlichen Verfahren, schiedbares Eisen zu prüfen, zählt die sogenannte Einkerb- oder Bruchprobe. Der zu prüfende Stab wird mit dem Meißel eingekerbt, unter dem Hammer gebrochen und nun das Material nach dem Aussehen der Bruchfläche beurtheilt.

Das Einkerven erfolgt nicht so sehr, um den Bruch leicht herbeiführen zu können, sondern besonders deshalb, weil man annimmt, daß der Bruch an der Einkerbstelle ohne wesentliche Formänderung erfolgt und daher das Gefüge besser erkennen läßt als andere Prüfungs-Verfahren, bei denen dem Bruch Formänderungen vorangehen.

Wie Reiser\* hervorhebt, kann die Güte des Stahles nach der Bruchprobe allein nicht mit Sicherheit beurtheilt werden. Wohl aber bezeichnet er diese Probe als sehr geeignet, um raschen Anschluß zu gewinnen über den Einfluß, den die Erhärtemperatur auf das Korn sowie auf die Härte und Zähigkeit des Stahles ausübt. Reiser hat sie zu diesem Zweck wie folgt ausgebildet:

Die zu prüfende Stahlstange wird von dem einen Ende aus in Abständen von etwa 15 mm mit 9 ringsumlaufenden Kerben versehen und dann im reinen Schmiedefeuer so erhitzt, daß das Stück bis zur ersten Kerbe Funken sprüht, während die Erhitzung der folgenden Stücke allmählich bis zur dunklen Braunröthe abnimmt. Nachdem die Stange dann im Wasser abgeschreckt und sorgfältig abgetrocknet ist, werden die einzelnen Stücke im Schraubstock nacheinander mit dem Hammer abgeschlagen.

Nach dem Widerstande gegen Bruch und nach dem Ansehen der aneinander folgenden Bruchflächen soll dann die Veränderung der Zähigkeit und Härte mit abnehmender Hitze beurtheilt werden, indem die Korngröße von dem grobkörnigen verbrannten Ende aus zunächst ab- und dann wieder zunimmt. Das Stück mit dem feinkörnigsten Bruch hat die richtige Hitze zum Härten gehabt, es zeigt den größten Widerstand gegen Bearbeiten mit der Feile.

Bei Prüfung ganzer Gebrauchsstücke, vornehmlich zur Untersuchung des relativen Werthes des Flußeisens als Constructionsmaterial im Vergleich mit Schweißisen führte v. Tetmajer in

den Jahren 1884 bis 1885 Schlagbiegeproben mit auf der Zugseite eingekerbten I-Eisen ans.\* Die Walzstücke wurden mittels Krenzmeißel oder Sägenschnitt eingekerbt und dann wurde die Anzahl der Schläge und deren Arbeitsleistung bis zum Bruch des Stückes ermittelt. Wie Tetmajer mir mittheilt, waren die Ergebnisse seiner Versuche für die Zulassung des Flußeisens für Constructionszwecke s. Z. von entscheidender Wichtigkeit. Sie haben der Annahme den Boden genommen, das körnige Eisen verhalte sich in verletztem Zustande durch die Möglichkeit der Bruchfortsetzung wesentlich ungünstiger als das lamellare Schweißisen.

Zur Prüfung von Constructionsmaterial an herausgeschnittenen Stäben fand ich die Biegeprobe mit auf der Zugseite eingekerbten Stücken zuerst von Tunner\*\* angewendet, und zwar in erster Linie zur Unterscheidung des Flußeisens von Schweißisen. Tunner sagt, weil beim Reißen von der Einkerbung aus die jeweilig oberste Schicht durch das angrenzende Material an der Dehnung verhindert sei, so setze sich der Bruch von Schicht zu Schicht fort. Da nun Schweißisen aus einzelnen Lagern bestehe, welche durch Schlacken- und Oxydeinlagerungen getrennt sind, so erfolge meist Trennung längs dieser Einlagerungen. Die darunter gelegene Schicht könne sich dann frei dehnen und käme daher nicht zum Einreißen, so daß der Stab ohne vollständigen Bruch weiter gebogen werden könne. Beim Flußeisen fehle die Schichtenbildung; der Bruch müsse daher vollständig durch den Stabquerschnitt hindurehen.

Ferner crachtet Tunner den Einfluß des Einkerbens mit dem Meißel den Folgen des Stanzens und Scheerens gleich und meint daher, daß die Einkerbprobe die Widerstandsfähigkeit des Materials gegen diese Bearbeitungsverfahren erkennen ließe.

Carl Stöckl\*\*\* legt der Bruchprobe — die Einkerbung auf der beim Biegen gestreckten Seite wird etwa 1 mm tief mit dem scharfen Meißel hergestellt — wie den technologischen Proben überhaupt ganz besonderen Werth bei, wenn

\* Mittheilungen der Anstalt zur Prüfung von Baumaterialien am eidgen. Polytechnikum in Zürich 1886, Heft 3 Seite 138.

\*\* Tunner: „Zur Verwendung des Flußeisens für Kessel- und Schiffsbleche“. „Zeitschrift des Verbandes der Dampfkessel-Überwachungs-Vereine“ 1886 Seite 21.

\*\*\* Carl Stöckl: „Flußeisen für Brücken in Oesterreich“. „Stahl und Eisen“ 1890 Seite 20.

\* Reiser: „Das Härten des Stahls in Theorie und Praxis“, 3. Auflage, Leipzig 1900.

es sich um Untersuchungen „auf die Verlässlichkeit des Materials“ handelt. Er begründet ihren Werth damit, daß die Ungleichmäßigkeit in der Zusammensetzung des Gefüges beim Zerreißenversuch nicht immer zu Tage trete, wohl aber im Verlauf und Bruchaussehen der Kerbprobe. Hartes und sprödes Flußeisen gebe sich durch sprunghaftes, von lautem Knacken begleitetes Durchbrechen zu erkennen, während der Bruch sich bei zähem Material allmählich vertiefe. Das Bruchgefüge sei bei sprödem Material körnig, bei zähem kurzsehnig. Dem Material mit sehnigem Bruch gebühre der Vorzug, indessen sei aber auch der Biegungswinkel in Betracht zu ziehen, bei dem das plötzliche Brechen eintrete. Von Einfluß auf das Ergebnis fand Stöckl die Abkühlungsverhältnisse während der Herstellung des Materials und bei Eisensorten mit einer vorherrschenden Walzrichtung die Lage der Kerbe zur Walzrichtung; liegen beide parallel, so ist das Ergebnis der Biegeprobe ungünstiger als bei Einkerbung senkrecht zur Walzrichtung.\*

Dudley\*\* nennt die Einkerbprobe eine „Homogenitätsprobe“, die besonders geeignet sei, durch das Bruchaussehen nicht verschweifte Blasen in Kesselblechen aufzudecken. Diese Blasen seien besonders bei Feuerblechen gefährlich, indem sie die gleichmäßige Uebertragung der Wärme verhinderten und daher zu Blasenbildungen und Abblätterungen Veranlassung gäben.

Mehrteus\*\*\* erblickt in der Einkerbprobe im kalten Zustande wie Stöckl ein vorzügliches Erkennungsmittel für sprödes Flußeisen, rath aber dennoch davon ab, diese Probe allgemein als Vorschrift einzuführen, weil es praktisch unmöglich sei, überall denselben Einschnitt in gleicher Tiefe und gleicher Art auf dem Probestück anzubringen. Stöckl hegt dieses Bedenken nicht, da die Kerbprobe nach seiner Ansicht keinen relativen Vergleich der Sprödigkeit liefere, sondern nur zeigen soll, ob das Probestück überhaupt spröde ist.

Krohn† schließt aus seinen Versuchen, daß die Einkerbprobe im kalten Zustande verbranntes Material deutlich daran zu erkennen giebt, daß die Versuchsstücke bei verhältnißmäßig geringer Biegung spröde aneinander brechen und der Bruch grobkörniges, charakteristisch verbranntes Gefüge zeigt.

Kerpely†† hat zur Prüfung von Constructionsmaterial die Einkerbprobe mit auf Blau-

wärme erhitzten Stücken, die „Blanbruchprobe“, angewendet und empfohlen. Er ging hierbei von der Anschauung aus, daß sowohl beim Puddel-eisen als auch beim Flußeisen (Stahl) „die Lagerungs- und Cohäsionsverhältnisse der kleinsten Eisenpartikel“ sich ändern, wenn das Material unter anderen inneren oder äußeren Einflüssen steht, erschüttert wird und namentlich wenn seine Temperatur, sei es infolge von Kraftanforderungen, sei es durch Erwärmung von aufsen, in merklichem Grade zunimmt. Er nennt den Zustand, in dem sich die Eisen- und Stahlpartikelchen während dieser molecularen Veränderungen befinden, den „erregten“ Zustand, im Gegensatz zu dem „Ruhezustande“ bei unbeanspruchtem und nicht erwärmtem Material. Die gewöhnliche Bruchprobe, führt er aus, lasse nach dem mehr oder weniger feinkörnigen, dichten Gefüge des Bruches wohl einen Schluß zu auf die Homogenität, die Continuität der kleinsten Theilchen, im „Ruhezustande“, dieser Schluß sei aber nicht immer zutreffend für den „erregten Zustand“; um verschiedene Eisensorten in dem letztgenannten Zustande miteinander zu vergleichen, seien die Versuchsstücke für die Bruchproben auf eine Anlaufftemperatur, am besten auf die dunkelblaue, zu erhitzen und dann schnell zu brechen.

Indem Aufsatz „Vergleichende Untersuchungen von Kesselblechen“ habe ich, gestützt auf die Untersuchungen von Sorby,\*\* folgende Ansicht ausgesprochen: Die Entstehung des körnigen Bruchaussehens bei im Betriebe eingetretenen Brüchen an Stelle des sehnigen bei Zerreißenversuchen mit demselben Material ist nicht mit einer Gefügeänderung gleichbedeutend, sondern wird lediglich durch den Verlauf des Bruches herbeigeführt. Der Bruch erfolgt in der Weise, daß unter den Betriebsspannungen sich einzelne Massentheilechen in ihren Berührungsfächen nach und nach voneinander trennen, bis durch Aneinanderreihung der so entstandenen inneren Risse irgend ein Querschnitt soweit geschwächt ist, daß er die von ihm aufzunehmende Spannung nicht mehr zu ertragen vermag und das Stück nun in diesem Querschnitt bricht. Der Bruch wird dann, weil keine Dehnung der Massentheilechen, d. h. kein Fließen des Materials eingetreten ist, längs der Berührungsfächen der einzelnen Massentheilechen verlaufen und durch das Zutagetreten dieser kleinen Trennungsfächen krystallinisches oder körniges Aussehen zeigen. — Durch die scharfe Einkerbung wird die Trennung der Massentheilechen bereits eingeleitet und von diesem Gesicht-

\* Carl Stöckl: „Ueber Eisenbrücken in Oesterreich“, „Stahl und Eisen“ 1892 Seite 20.

\*\* „Homogeneity test for boiler iron“, „The Engineering and Mining Journal“ 1891 Bd. II S. 423.

\*\*\* „Stahl und Eisen“ 1891 Seite 705.

† „Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure“ 1891 Seite 1118.

†† Anton von Kerpely: „Unterscheidungsmerkmale des Stahls“, „Berg- und hüttenmännische Ztg.“ 1878 Seite 405.

\* Mittheilungen aus den Königl. techn. Versuchsanstalten zu Berlin 1890 Seite 289.

\*\* Rudeloff: „Das Kleingefüge von Eisen und Stahl nach den Untersuchungen von Sorby“, „Ann. für Gewerbe und Bauwesen“ 1887 Seite 123.

punkte aus erschien mir in der Einkerbprobe ein Prüfungsverfahren gegeben zu sein, mit dessen Hilfe an dem zu untersuchenden Material ermittelt werden kann, in welchem Grade es zur Bildung der vorerwähnten, den Bruch im Betriebe herbeiführenden inneren Risse, der Trennung der Massentheilen voneinander, neigt.

Kerpely hat mit seiner Blanbruchprobe die stetige Belastung des aus dem Gebrauchsstück herausgeschnittenen Stabes bereits verlassen und ist zur stofsweisen Inanspruchnahme übergegangen. Während Kerpely nur die Wirkung des Stofses einführt, dann aber die Materialeigenschaften lediglich nach dem Bruchaussehen und nach dem Biegungswinkel beurtheilt, hat man meines Wissens zuerst in Frankreich begonnen, auch den Aufwand an Schlagarbeit bei der Bruchprobe mit in Rücksicht zu ziehen, wie Tetmajer es bei Prüfung eingekerbter Träger that.

Die Ältesten französischen Schlagversuche mit eingekerbten Proben scheinen nach Angabe Charpys\* diejenigen von Le Chatelier zu sein. Er schnitt in quadratische Eisenstangen mittels Säge Einschnitte von 1 mm Breite und 1 mm Tiefe ein und ermittelte dann die Anzahl der Schläge und den Biegungswinkel beim Bruch. Daneben wurden Zugversuche und Analysen mit demselben Material ausgeführt. Considère\*\* berichtet im November 1892 über diese Versuche und folgert aus ihren Ergebnissen, daß der gewöhnliche Zugversuch ungenügend sei, da er keinen Aufschluß über das Verhalten des Materials giebt, wenn die auf Zug beanspruchten Theile wie in vernieteten Constructionen durch Kalthämmern oder kleine Einschnitte beschädigt sind. Zu dem gleichen Schluß führten ihn die Versuche von Barba\*\*\* mit Flachstäben, die auf der Hobelmaschine mit dreieckigen Einschnitten versehen waren. Die Tiefe des Einschnittes betrug bei den Versuchen von Barba je nach der Probendicke von 6 bis 12 mm, 12 bis 16 mm und über 16 mm, entsprechend 5, 10 und 15 mm. Considère weist bereits darauf hin, daß es zweckmäßig sei, die Kerbtiefe constant zu machen oder der Probendicke proportional zu wählen, um vergleichbare Ergebnisse zu erzielen.

Zur Prüfung des Einflusses großer Kälte auf die Festigkeit von Eisen und Stahl ist die Einkerbprobe angewendet von Steiner,†

\* M. G. Charpy: „Note sur l'essai des métaux à la flexion par choc de barreaux entaillés“. Budapest 1901.

\*\* Considère: „Sur la fragilité après érouissage à froid et la fissilité“. Con. des méthodes d'essai des matériaux de construction. Tome III Seite 303 (Paris 1895).

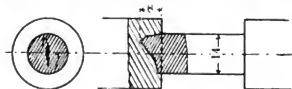
\*\*\* Ebenda Seite 308.

† „Vorschneidprobe des Oesterreichischen Ingenieur- und Architekten-Vereins“ 1891 Seite 290.

Mehrtens,\* Vávra\*\* und Rudeloff.\*\*\* Bei den drei erstgenannten Untersuchungen wurden die Proben unter dem Hammer gebogen, während bei meinen, in der Charlottenburger Versuchsanstalt ausgeführten Untersuchungen sowohl Versuche auf der Presse als auch unter dem Fallwerk angestellt sind. Hierbei ergab sich, daß die Art der Inanspruchnahme, d. h. ob die Versuche unter stetig fortschreitender Biegung oder bei stofsweiser Inanspruchnahme ausgeführt wurden, keinen Einfluß auf das Ergebnis erkennen liefs.

Im übrigen stimmen die Ergebnisse der angeführten Versuche dahin überein, daß die durch die Kälte verursachte Brüchigkeit des Materials an den eingekerbten Proben stärker hervortrat als an den unverletzten. Vávra hebt hierzu hervor, daß die Verletzung der Stücke an und für sich von größerer Bedeutung sei als die Kälte.

Die bisher genannten Untersuchungen erstreckten sich sämmtlich auf Biegeversuche. Daneben findet sich nun in der technischen Literatur eine ganze Reihe von Versuchen,



Figur 1.

bei denen die eingekerbten Proben der Zugbeanspruchung unterworfen wurden. Hierher gehören die Versuche von Kirkaldy, Barba,† des Naval Advisory Board, †† von Bach, ††† Tetmajer u. A. Alle diese Versuche verfolgten indessen lediglich den Zweck, den Einfluß der Versuchsgröße auf das Ergebnis des Zerreißversuches darzuthun. Die Einkerbungen zur Herstellung der Versuchsgröße = Null waren zum Theil nicht scharf, sondern nach mehr oder weniger großem Halbmesser gerundet. Unter den Versuchen von Bach finden sich auch solche mit Stäben, bei denen der stärkere Einspannkopf scharf gegen den cylindrischen Schaft abgesetzt ist (siehe Figur 1). Hierbei ergab sich,

\* „Stahl und Eisen“ 1892 Seite 196 und „Deutsche Bauzeitung“ 1892 Seite 87.

\*\* „Oesterreichische Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen“ 1892 Seite 139.

\*\*\* Mittheilungen aus den Königl. techn. Versuchsanstalten 1895 Seite 197 und 1897 Seite 114.

† Mémoires et compte rendu des travaux de la Société des Ingénieurs Civils 1880 und Berichte der Commission des méthodes d'essai des matériaux de construction. Tome III Seite 40 (Paris 1895).

†† Rudeloff: „Festigkeitsuntersuchungen von Flußeisen“. Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure. 1887 Seite 264.

††† Bach: „Elasticität und Festigkeit“. Berlin 1894, Jul. Springer, II. Aufl. Seite 30.

dafs die Schweifeseisenstäbe „am Ende der Eindrehung unter Bildung eines gröfseren Spaltes“ zu Bruch giengen, während die Flußeisenstäbe mit etwa 42,5 kg/qmm Zugfestigkeit und 34 % Dehnung annähernd in der Mitte des Schaftes rissen. Bach sagt hierzu: „Die scharfe Eindrehung führt also hier beim Schweifeseisen zum Bruch, beim zähen Flußeisen dagegen nicht.“ M. E. ist hierbei besonders zu beachten, dafs es sich um zähes Flußeisen handelte; denn bei Zerreißversuchen mit härterem Stahl, z. B. Baudagenstahl, ist es im Betriebe der Versuchsanstalt wiederholt vorgekommen, dafs



Figur 2.

Normalrundstäbe nach Figur 2 in der Hohlkehle am Kopf rissen, obgleich die Querschnitte an der Bruchstelle und im schwächeren Schaft sich wie 490 : 314, also 1,56 : 1, verhielten.

Meine eigenen Versuche über den Ein-

fluß der Stablänge\* erstreckten sich auf längere Stäbe sowie auf solche mit gerundeter ( $r = 4$  mm) und möglichst scharfer Einkerbung. Die hierbei erzielten eigenartigen Unterschiede im Bruchanssehen (siehe Figur 3 bis 5) habe ich, ausgehend von den Darlegungen Barbas,\*\* nach welchen in Zugproben an der Einschnürungsstelle auch radialgerichtete Zugspannungen auftreten, darauf zurückgeführt, dafs die einzelnen concentrischen Materialschichten bei den verschiedenen Stabformen verschiedenartige Spannungen erleiden, hierdurch verschiedene Dehnbarkeit annehmen und dafs daher auch der Bruchverlauf in ihnen verschiedenartig ist. Bezüglich der Einzelheiten meiner Erklärung muß ich auf die angezogene Originalarbeit verweisen. Hier mögen nur diejenigen Schlufsfolgerungen wiedergegeben sein, die den Einfluß der Einkerbung auf den Bruchverlauf betreffen.

Solche Brüche, denen örtliche Einschnürung voransging und bei denen infolge der örtlich mehr oder weniger starken Dehnung des Stabes die Streckungsfähigkeit aller oder einzelner

Gefügetheilen des Bruchquerschnittes erschöpft wurde, zeigten matten, sammetartigen (sehnigen bis schuppigen) Bruch, abgesehen von den Schuhflächen bei Trichterbildung (siehe Figur 3). Die Entstehung dieses Zustandes setzt voraus, dafs die Haftfestigkeit der einzelnen Gefügetheilen untereinander gröfser ist als der Widerstand gegen Strecken.

Beim Zerreißen von Stäben aus Material, bei dem der Zusammenhang der Gefügetheilen untereinander kleiner ist als ihr Widerstand gegen Strecken, erfahren die Gefügetheilen im wesentlichen nur elastische Dehnung; ihre Querschnitte verringern sich nur wenig und infolgedessen kann auch der ganze Stab keine nennenswerthe Querschnittsverminderung erleiden. Die Belastung ist über den ganzen Querschnitt gleichmäfsig vertheilt. Der Bruch erfolgt durch Spaltung oder Losreißen der Gefügetheilen voneinander; er folgt also den annähernd in demselben Querschnitt gelegenen Begrenzungsflächen der benachbarten Gefügetheilen und erscheint somit je nach der Gröfse der letzteren fein- oder grobkörnig.

Bei den scharf eingeschnittenen Stäben ist das Material im kleinsten Stabquerschnitt durch die angrenzenden Theile der schnell anwachsenden Querschnitte an der Dehnung stark behindert und zwar am meisten in den äufsersten concentrischen Ringschichten. Diese reißen nach Erschöpfung ihrer Dehnbarkeit zuerst, einen schmalen matten, sammetartigen Bruchrand bildend. Dann folgt der Bruch den Trennungsflächen der Massentheile (die



Figur 3.



Figur 4.



Figur 5.

sich mit Rücksicht auf die geringe Querschnittsverminderung des Stabquerschnittes an der Bruchstelle nur wenig gedehnt haben können) und nimmt körniges Ansehen an (siehe Figur 5).

Hiernach erblicke ich den Werth der scharfen Einkerbung bei Zugversuchen wie bei der Einkerb biegeprobe darin, dafs sie darauf hinwirkt, den Bruch des Stabes zwischen den einzelnen Massentheilen hindurchzuführen, ohne dafs die letzteren in ihrer Form und in ihrem ursprüng-

\* Rudeloff: „Beitrag zum Studium des Bruchaussehens zerrissener Stäbe“. »Baumaterialienkunde«, Heft 6/7, IV. Jahrgang.

\*\* Barba: „Etude sur la résistance des matériaux, expériences à la traction“. Paris 1880.

lichen Zustande wesentlich verändert werden.\*

Als Kennzeichen dafür, daß wirklich Trennung der Massentheilen voneinander stattgefunden hat, betrachte ich das körnige Aussehen der Bruchflächen. Es kann meines Erachtens nur dann eintreten, wenn die Eigenfestigkeit der Massentheilen größer ist als ihr Zusammenhang untereinander. Daher erachte ich auch umgekehrt die Entstehung des matten, sehnigen oder schnppigen Bruchaussehens trotz Einkerbung als Kennzeichen dafür, daß die Haftfestigkeit der Massentheilen untereinander deren Eigenfestigkeit übertrifft. —

Ohne behaupten zu wollen, daß die vorstehende Beschreibung der mir bekannt gewordenen Arbeiten über Versuche mit eingekerbten Stücken eine vollständige Uebersicht über die älteren Untersuchungen und Anschauungen auf diesem Gebiete giebt,\*\* so dürfte dennoch ausreichend dargethan sein, daß die Einkerbprobe längst als werthvolles Mittel zur Prüfung der Constructionsmaterialien erkannt und angewendet ist. Im besonderen ist ihr die Bedeutung zugeschrieben, daß sie geeignet sei, diejenigen Erzeugnisse im voraus zu kennzeichnen, welche zur Brüchigkeit im Betriebe neigen. Wenn die Einkerbprobe trotzdem bisher keine allgemeine Annahme bei der Materialerprobung gefunden hat,\*\*\* so dürfte die Ursache wohl hauptsächlich

\* Die gleiche Anschauung äußert auch Barba in seinem dem Budapest Congress 1901 vorgelegten Bericht über Einkerbproben mit folgenden Worten: „Ich habe es immer als wünschenswerth angesehen, durch Herstellung eines spitzwinkligen und genügend tiefen Einschnittes einen geschwächten Querschnitt zu schaffen, an welcher Stelle sich die mit oder ohne Schlagwirkung hervorgerufenen Deformationen, die den Bruch des Probestückes durch Zug, Biegung oder in anderer Art herbeiführen, auf ein möglichst geringes Volumen beschränken. Die auf flüssigem Wege erhaltenen Metalle, besonders das Flußeisen, können in ihrem ursprünglichen Zustande als ein Aggregat von mehr oder weniger großen Krystallen angesehen werden. Die nachfolgende Behandlung verändert sie weitgehend, doch bleiben in den Fertigproducten oft erhebliche Spuren dieser ursprünglichen Beschaffenheit zurück, die Schlagproben mit eingeschnittenen Stäben, wie ich sie mir vorstelle, haben die vergleichende Untersuchung der Cohäsion zum Gegenstande, welche diese Krystalle verbindet; man muß daher bestrebt sein, sie zu trennen, sie auseinander zu reißen, d. h. man muß ihre Deformation vermeiden und einen Bruch längs ihrer Trennungsflächen herbeiführen.“

\*\* Ich erlaube mir an dieser Stelle, an die Herren Verfasser einschlägiger, im Vorstehenden nicht berücksichtigter Arbeiten die Bitte zu richten um Mittheilung der Quellenaugen, damit die Darstellung der Entwicklung des hier in Rede stehenden Prüfungsverfahrens gelegentlich ergänzt werden kann. Der Verfasser.

\*\*\* Wie Charpy berichtet, ist sie in den „Etablissements de la Marine d'Indret“ auf Vorschlag von Aucher in den Abnahme-Bedingungen für eine Anzahl Seeschiffs-Wellen gefordert und nach folgendem Verfahren durchgeführt: Die Proben erhalten  $20 \times 20$  mm Querschnitt; sie werden mit einem be-

zu suchen sein in der Schwierigkeit, sie zuverlässig durchzuführen. Mehrstens rieth, wie oben bereits angeführt wurde, aus diesem Grunde unmittelbar ab, die Einkerbprobe als Abnahmeprobe einzuführen, und auch Martens\* spricht aus, daß er von ihrer weiteren Ausbildung Abstand genommen habe, nachdem er die Fehlerquellen des Verfahrens genauer erwogen hätte.

Neuerdings ist die Frage wegen allgemeiner Einführung der Einkerbprobe bei Untersuchung von Stahl wieder durch Barba in Fluß gebracht.

In seinem „Programm-Entwurf für die von der internationalen Vereinigung für die Materialprüfung der Technik ernannte Commission, welche Mittel und Wege zur Einführung einheitlicher Vorschriften für Qualität, Prüfung und Abnahme von Eisen- und Stahlmaterial aller Art zu suchen hat“, welcher dem genannten Verbands 1897 auf seinem Congress zu Stockholm vorgelegt wurde, führt Barba aus,\*\* daß zwischen der Gesamtformänderung, welche ein Metall zu erleiden vermag und deren Ermittlung gebräuchlich sei, einerseits und seinem Verhalten gegenüber der Betriebsbeanspruchung andererseits gar keine Beziehungen beständen, zumal dann nicht, wenn die Berechnung der Abmessungen des Constructionstheiles auf der Voraussetzung beruhe, daß im Betriebe keine bleibenden Formänderungen eintreten sollten. Die gebräuchlichen Prüfungsverfahren mit Bestimmung der bleibenden Formänderungen ließen daher keinen rechten Schluß auf den Widerstand des Materials in der Construction zu; sie seien nur als ein empirischer Vergleich zwischen gleichartigen Materialien zu betrachten und somit alle von gleicher Bedeutung. Dem Zugversuch gebühre nicht der ihm zugeschriebene Vorzug. Werthvoll könne die Bestimmung der Elasticitätsgrenze sein. Die ihr von der Praxis zugeschriebene geringe Bedeutung sei indessen um deswillen in gewisser Beziehung gerechtfertigt, weil es fast unmöglich sei, diese Grenze ganz verläßlich zu ermitteln. Bestimmend für den Werth und für jene Eigenschaften, welche man bei den Eisenconstructionen anstrebe, scheine die Homogenität des Materials zu sein. Um sie durch den Festigkeitsversuch zu bestimmen, müßten solche Prüfungsverfahren angewendet werden, bei denen dem Bruch möglichst keine bleibenden Formänderungen vorausgehen. Mathematisch

sondereu Meißel scharf eingekerbt, so daß der Kernquerschnitt einem gleichseitigen Dreieck von 1 mm Seitenlänge entspreche, und dann an einem Ende eingespannt. Gefordert wird, daß sie dem Schlage eines 10 kg schweren Bären, welcher, aus 3 m Höhe fallend, 180 mm vom Einspannquerschnitt entfernt aufschlägt, widersteht, ohne zu brechen.

\* A. Martens: „Zugversuche mit eingekerbten Probekörpern“, Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure\* 1891 S. 805.

\*\* „Baumaterialienkunde“ 11. Jahrg. Heft 13 S. 199.

genau würde diese Bedingung nicht zu erfüllen sein, annäherungsweise aber dadurch, daß man der Festigkeitsprobe eine scharfe Einkerbung gebe. Als Belastungsweise würde sich wahrscheinlich die Scheerprobe eignen, ebenso wie Schlag-Zug- und Schlag-Biegeproben. Zu den Schlagversuchen hebt Barba noch hervor, daß sie besonders dann nutzbringend sein würden, wenn sie den Widerstand erkennen ließen, „welchen das Metall leistet, wenn es durch einen einzelnen Schlag eines immer gleichen und von derselben Höhe herabfallenden Gewichtes zum Bruch gebracht wird“, wenn also der Einfluß der Auftreffgeschwindigkeit ausgeschieden wird.

Die Anregung, welche Barba durch seine im Vorstehenden kurz wiedergegebenen Ausführungen auf dem Stockholmer Congress gegeben hat, den Versuchen mit eingekerbten Stücken erhöhte Aufmerksamkeit zuzuwenden, ist auf fruchtbaren Boden gefallen, denn eine ganze Reihe von Arbeiten über einschlägige Untersuchungen ist seitdem erschienen. Nach der angewendeten Belastungsweise unterscheiden sie sich in Zugversuche und Biegeproben.

Zugversuche mit eingekerbten Probekörpern liegen vor vom deutschen Reichs-Marineamt. Ihre Ergebnisse sind dem Deutschen Verbands für die Materialprüfungen der Technik zur Verfügung gestellt und von A. Martens\* eingehend besprochen. Martens wirft hierbei folgende zwei Fragen auf:

1. „Wie steht es mit der Sicherheit des neuen Verfahrens, und welches sind seine Fehlerquellen?“
2. „Wodurch ist tatsächlich und praktisch erwiesen, daß seine Ergebnisse ein sichereres Urtheil über das künftige Verhalten der geprüften Materialien im Betriebe oder im Bauwerke gewähren als das bisher gebräuchliche Verfahren?“

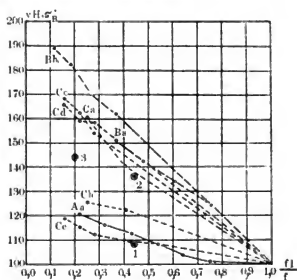
Als Fehlerquellen des Verfahrens belenchtet Martens die Einflüsse der Probenform sowie der Kerbform und die Fehlerquellen der Versuchsausführung.

Unterschiede in der Probenform kommen bei gleicher Kerbform (gleichem Kerbwinkel und gleicher Gestalt des Kerbgrundes) in Frage hinsichtlich des Verhältnisses zwischen dem kleinsten Querschnitt  $f^1$  an der Kerbstelle und dem Querschnitt  $f$  der zu beiden Seiten der Kerbe gelegenen Stabtheile. Martens leitet aus den in Figur 6 wiedergegebenen Versuchsergebnissen des Marineamtes ab, „daß in allen Fällen die an der gekerbten Probe ermittelte Festigkeit  $\sigma_B$  mit fallendem Verhältniß  $f^1/f$  nahezu geradlinig wächst“, aber bei verschiedenen Metallen

(Flußeisens, Schweißeisens, Gelbmetall) in verschiedenem Grade.

Für den Einfluß der Kerbform zeigt Martens an Hand der Versuche von Barba, „daß die Festigkeit um so mehr wächst, je mehr durch die Stabform der Widerstand gegen die Quersammenziehung zur Geltung gebracht wird“. Man wird erwarten können, daß die Festigkeit bei gleichem Werth für  $f^1/f$  mit abnehmendem Kerbwinkel wächst, indessen läßt sich aus den vorliegenden Ergebnissen der gesetzmäßige Verlauf dieses Einflusses nicht ableiten.

Als mittelbaren Einfluß der Kerbform bezeichnet Martens die Schwierigkeit der Herstellung. Sie wächst mit abnehmendem Kerbwinkel und mit abnehmendem Verhältniß  $f^1/f$ .



Figur 6.

Marteneisen = Aa, Ba und b, Ca und c.  
Schweißstahl = Cb (Schweißstahl) und Cd (Flusseisen).  
Gelbmetall = Ce.  
1 bis 3 Versuche von Barba. 1 Schweißstahl eingekernt,  
2 Breitseite eingekernt, 3 ringsherum eingekernt.

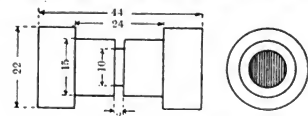
Unter den Ursachen für Fehlerquellen in der Versuchsausführung ist besonders die Empfindlichkeit der eingekerbten Proben gegen schiefe Einspannung genannt. Ferner weist Martens darauf hin, „daß die Abweichungen vom Mittel bei den Kerbproben größer sind als bei den Versuchen mit prismatischen Stäben. Ob man diese Abweichungen nach Barba als Kennzeichen des Ungleichförmigkeitsgrades des Materials ansehen könne, oder ob sie durch die Fehlerquellen der Versuchsausführung bedingt seien, müsse erst durch große Versuchsreihen mit verschiedenen Materialien entschieden werden. „Bis dahin müsse man aber die Möglichkeit, durch die Kerbzugversuche einen besseren Überblick über den Gleichförmigkeitsgrad des Materials gewinnen zu können, als durch den Versuch an prismatischen Stäben, mit aller Entschiedenheit in Abrede stellen“.

Ueber Schlagzugversuche mit eingekerbten Proben berichtete Ast als

\* Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure 1901 S. 806.



Obmann der Commission 2 des Internationalen Verbandes für die Materialprüfungen der Technik an dem Budapester Congress 1901.\* Um den Einfluß der Stabform und der Herstellungsart der Kerbe bei allen Versuchen möglichst gleich zu gestalten, verwendet Ast stets Zugprobe nach Figur 7 und stellt die 2 mm breite Einkerbung durch Eindrehen und Nachfeilen her. Zum Versuch diente ein besonderes Fallwerk mit senkrechter Hammerbahn und schwerer Schabotte mit centraler Aussparung. Die Zerreißprobe wird mit dem einen Kopf an der unteren Fläche des Fallgewichtes (5 oder 10 kg) festgelegt und am anderen Ende mit einem Anhängewicht von 5 oder 10 kg beschwert. Beim Herabfallen schlägt das Fallgewicht auf die Schabotte auf, die Probe zerreißt unter der Wirkung der lebendigen Kraft des Anhängewichtes und dieses schlägt nun auf eine Feder auf, aus deren Zusammendrückung derjenige Theil der lebendigen Kraft des Anhängewichtes ermittelt wird, der nicht zum Zerreissen der Probe aufgewendet wurde.



Figur 7.

Die Verbindungen zwischen den beiden Gewichten und Stabköpfen sind durch Keile starr hergestellt. Zur Erzielung einwandfreier Ergebnisse ist daher erforderlich, daß die Stabachse während des Fallens senkrecht steht und das

gewicht von 5 oder 10 kg beschwert. Beim Herabfallen schlägt das Fallgewicht auf die Schabotte auf, die Probe zerreißt unter der Wirkung der lebendigen Kraft des Anhängewichtes und dieses schlägt nun auf eine Feder auf, aus deren Zusammendrückung derjenige Theil der lebendigen Kraft des Anhängewichtes ermittelt wird, der nicht zum Zerreissen der Probe aufgewendet wurde.

\* Ast-Barba: „Feststellung von Untersuchungsmethoden über die Homogenität von Eisen und Stahl behufs deren eventuellder Benützung bei Abnahmen“. (Zürich 1901.)

Fallgewicht concentrisch zur Stabachse gleichmäßig auf die Schabotte aufschlägt. Sind diese Bedingungen nicht erfüllt, so entstehen Biegungs- und Torsionsspannungen im Probestabe, die bei seiner geringen Länge sehr ins Gewicht fallen; daß sie sich ganz vermeiden lassen werden, erscheint zweifelhaft.

Die von Ast mitgetheilten Ergebnisse vergleichender Zugversuche mit statischer Beanspruchung und Stoß enthält Tabelle 1. Sie zeigen, daß die Schlagarbeit beim Bruch bei den vier Proben aus Martinschienen mit wachsender Zugfestigkeit des Materials abnahm. Das gleiche Verhalten zeigen bei den Versuchen mit Bessemer-schienen nur die Proben 9 bis 12 mit 50,3 bis 57,0 kg/qmm Festigkeit. Ast weist besonders darauf hin, daß die Martinschiene Nr. 1 9,9 m/kg, die Bessemerchiene Nr. 12 dagegen nur 1,6 m/kg Schlagarbeit ergeben habe, obgleich beide etwa 57 kg/qmm Bruchfestigkeit und die Bessemer-schiene außerdem größere Bruchdehnung und Querschnittsverminderung gezeigt habe.

Tabelle 1.  
Vergleichende Versuche von Ast.

Probe-Nr.	Material	Statische Zugprobe			Schlag-Zugprobe	
		Zugfestigkeit kg/qmm	Querschnittsverminderung %	Bruchdehnung %	Fallhöhe m	Schlagarbeit m/kg
1	Martinschienen	57,3	33,1	17,0	1,98	9,9
2		61,5	27,0	17,0	1,47	7,4
3		76,4	10,2	9,0	0,94	4,7
4		81,0	11,3	8,0	0,81	4,1
5	Bessemer-Schienen	44,0	56,8	25,5	0,55	2,8
6		46,0	49,2	19,0	0,55	2,8
7		47,1	48,5	26,0	0,55	2,8
8		50,0	49,3	24,0	0,42	2,1
9	Bessemer-Schienen	50,3	47,0	26,5	0,80	4,0
10		54,5	43,0	20,5	0,62	3,1
11		56,3	43,5	21,0	0,45	2,3
12		57,0	43,3	20,5	0,32	1,6

(Schluß folgt.)

## Elektrische Drehvorrichtung für Schmiedekrähne.

Die außerordentliche Verbreitung, welche die elektrischen Hebezeuge in den letzten Jahren gefunden haben, ist zum Theil der Leichtigkeit, mit welcher die elektrischen Motoren mit den verschiedensten Mechanismen combinirt werden können, zuzuschreiben. Diese leichte Anpassungsfähigkeit hat auch die Möglichkeit gegeben, eine Anzahl interessante Probleme auf eine Art zu lösen, welche die früher in Anwendung gewesenen Kraftübertragungsmittel nicht gestattet hätten. Dies

ist der Fall bei der Drehvorrichtung für Schmiedekrähne, welche kürzlich in der neuen Schmiedehalle der Werke John Cockerill in Seraing in Betrieb genommen worden ist, und die wir in Nachstehendem kurz beschreiben wollen.

Bekanntlich werden beim Schmieden mit hydraulischen Pressen die zu bearbeitenden Stücke, welche am Krahn hängen, fortwährend um ihre Längsachse gedreht. Zur Erleichterung des Vorganges wird am Krahnhaken ein Ketten-

rad befestigt, auf welchem eine kurze endlose Kette läuft. In die untere Schleife dieser Kette wird das zu schiedende Stück gelegt, worauf es mittels eines an ihm befestigten Hebels mit der Hand gedreht werden kann. Dies geschieht bei

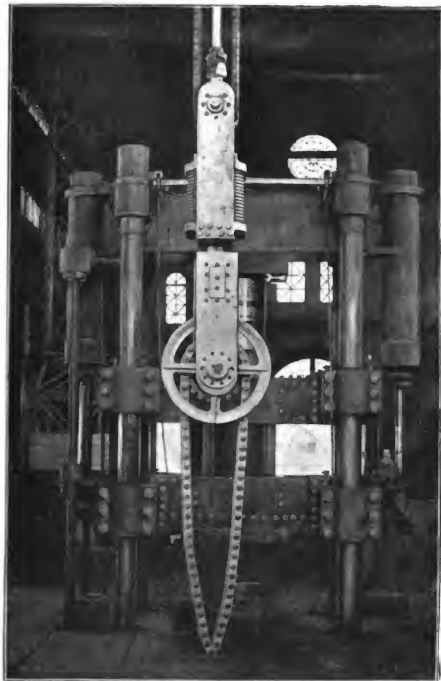
worden. In Deutschland ist an einigen Orten folgende Anordnung in Gebrauch: \* Um das zu bearbeitende Stück wird ein Drahtseil geschlungen, dessen Ende an dem Haken der auf der Laufkatze befindlichen sogenannten Hilfshebevorrichtung be-

festigt wird; diese Hilfshebevorrichtung besteht einfach aus einem Windwerk mit Motor für eine 8- bis 10 mal kleinere Last, wie diejenige des Haupthakens, und ist, wie vorhin angedeutet, neben dem großen Windwerk auf der gleichen Laufkatze angeordnet. Wird die Hilfshebevorrichtung angezogen, so wickelt sich das um das Schmiedestück geschlungene Seil ab und versetzt es in Drehung. Der Nachtheil dieser Anordnung liegt darin, daß das zu schiedende Stück nur in einer Richtung gedreht werden kann. Ferner wirken, je nach der Lage des Stückes gegenüber dem Krahn, Seitenkräfte auf dasselbe, welche eine gewisse Anstrengung des Arbeiters verursachen. Die gegenseitige Lage des kleinen zum großen Haken erlaubt die Anordnung nur innerhalb bestimmter Grenzlagen des Stückes. Schließlich ist auch die Handhabung complicirt.

Diese Nachteile besitzt die in den Werken von John Cockerill in Seraing aufgestellte, von der Compagnie Internationale d'Electricité in Lüttich gebaute Drehvorrichtung (s. Figur 1) nicht. Die Drehung des in der bereits besprochenen Galleschen Kette liegenden Schmiedestückes wird durch die Bewegung auf maschinellern Wege dieser Galleschen Kette selbst erzeugt. An der Kranhkette hängt statt eines Hakens der Apparat (Figur 2 und 3), der diese Drehung verursacht.

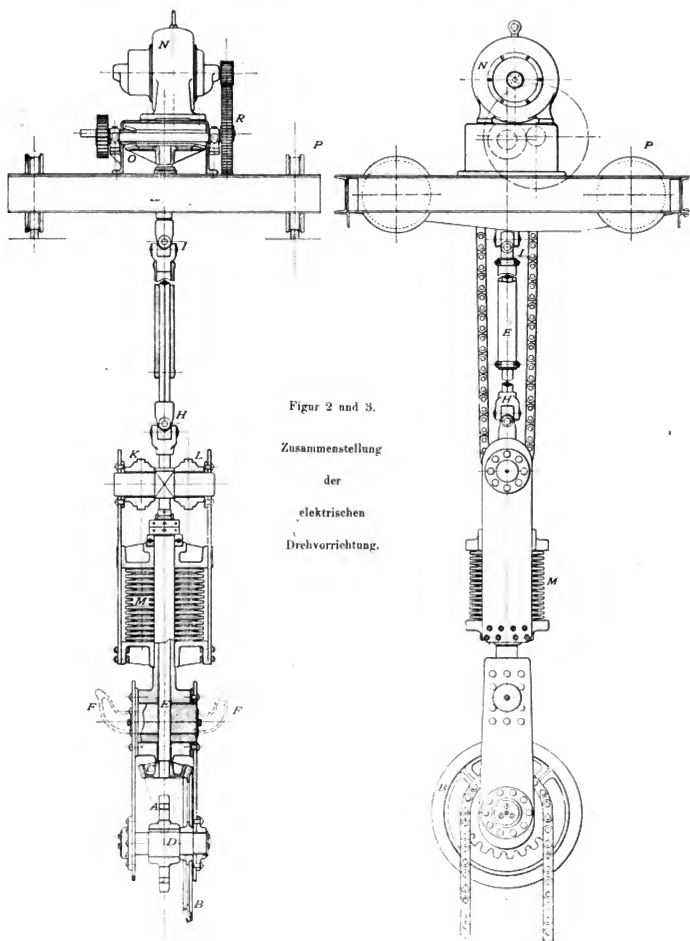
Auf einer Welle *D* sitzt das Kettenrad *A* und auf diesem läuft die Kette, welche das zu schiedende Stück trägt. Auf derselben Welle sitzt noch ein konisches Rad *B*, welches mit einem auf einer verticalen Welle *E* befind-

\* Dem Verfasser ist sie in der Schmiedehalle der „Guthofnungshütte“ in Oberhausen begegnet.



Figur 1. Elektrische Drehvorrichtung für Schmiedekrähne.

kleineren Stücken zwar ziemlich leicht, aber bei Geschützrohren, bei Wellen für Schiffsmaschinen und großen Dampfmaschinen u. s. w., in Gewichten bis zu 50 t, wie sie heutzutage oft vorkommen, wird das Drehen mit der Hand sehr beschwerlich. Man hat daher versucht, diese Arbeit maschinell zu verrichten und es sind auch verschiedene diesbezügliche Vorschläge gemacht

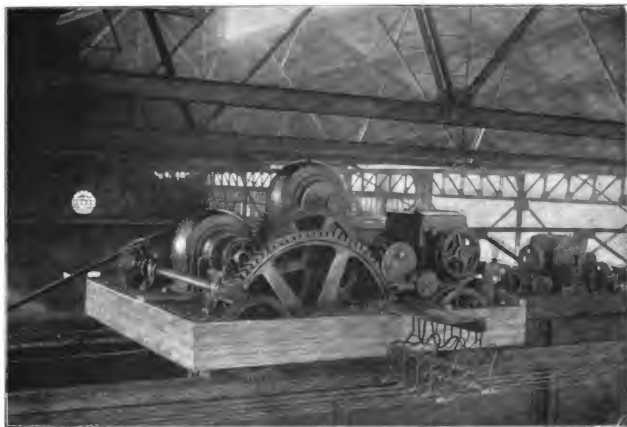


lichen konischen Ritzel *C* im Eingriff steht. Eine Drehung dieser verticalen Welle hat, wie leicht ersichtlich, auch eine solche des zu schmiedenden Stückes zur Folge. Um diese Drehung zu erreichen, ist die genannte Welle bis zur Katze des Laufkrahnes verlängert, wo sie ihre Bewegung unter Vermittlung eines zweiten konischen Getriebes und zweier Stirnradgetriebe von einem auf der Katze stehenden 6-P.S.-Elektromotor erhält. Wegen der Lagenänderung der Flasche gegenüber der Katze ist die verticale Welle mit zwei Universalgelenken *H* und *I* versehen und ist außerdem ausziehbar angeordnet. Die Krah-

man mit dem Krahn auch gewöhnliche Lasten transportiren kann.

Diese Drehvorrichtung für Schmiedekrahne hat den ihr gestellten Anforderungen vollständig entsprochen und bringt den Arbeitern eine wesentliche Erleichterung, wodurch andererseits eine bessere Bearbeitung erreicht wird.

Bemerkenswerth ist auch die übrige Einrichtung (Fig. 4) des Krahns. Die Elektromotoren (Fig. 5) modernster Construction sind vollständig gekapselt, was heute für einen solchen Betrieb als eine unbedingte Nothwendigkeit allgemein anerkannt wird. Sie sind von eleganter und doch gedrängter

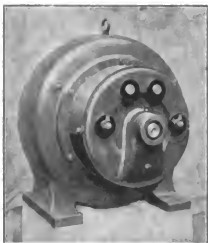


Figur 4. Laufkatze des Schmiedekrahnes.

lastkette ist doppelt und besitzt dementsprechend die Flasche zwei Kettenräder *K* und *L*. Zwischen der Flasche und dem unteren Theile der Drehvorrichtung ist eine vierfache Feder *M* eingeschaltet, die den Zweck hat, die Katze mit ihrem Mechanismus und die Krahnbrücke vor Erschütterungen und Stößen, denen das Stück während des Arbeitsprocesses ausgesetzt ist, zu bewahren. Jede dieser vier Federn besteht aus dreifach concav-convexen Stahlblechringen, welche (wie Figur 2 zeigt) aufeinander aufgeschichtet sind. Diese Federn sind sehr dauerhaft, wirksam und beanspruchen nur einen sehr kleinen Raum für ihre Aufstellung. Der ganze Mechanismus läuft auf Kugeln und besitzt außer den erwähnten Einrichtungen zwei Haken *F**F'*, mittels welcher

Bauart. Die Lager sind mit Ringschmierung versehen, was bei Kapselmotoren anderer Construction gewöhnlich nicht der Fall ist. Ein Hauptvorteil dieser Motoren ist die außerordentlich leichte Zugänglichkeit des Collectors und der Bürsten, welche letztere sämtlich oben liegen und durch Wegziehen einer Kappe vollständig freigelegt werden. Wie ersichtlich (Figur 4), besteht der Mechanismus nur aus Zahnrädern, welche sämtlich auf der Maschine geschnitten werden. Die Verwendung derselben ist durch die sehr langsam laufenden Motoren ermöglicht und wurde in diesem Falle wegen der Betriebssicherheit den immer etwas delicates, sich schnell abnutzenden Schneckengetrieben, die mehr bei schnellgehenden Motoren am Platze sind, vorgezogen. Auffallend,

weil von deutschen Ausführungen abweichend, und zur Nachahmung zu empfehlen ist die Verwendung von elektrischen Bremsen nicht nur



Figur 5.

Kapselmotor der Comp. Internationale d'Electricité in Lüttich.

für die Lastbewegung, sondern auch für das Katzenfahren und Krahnfahren. Es wird hierdurch ein äußerst genaues und schnelles Arbeiten

erzielt und auch manches Anstoßen der Last, sowie Anrallen der Kräne und Katzen am Ende ihrer Fahrbahnen vermieden. Anßer der elektrischen Bremse besitzt der Lastmechanismus noch eine vom Führer mittels Seiles zu bedienende Sicherheitsbremse, die beim Heben leer läuft und nur beim Senken zur Regulierung der Fahrgeschwindigkeit in Thätigkeit tritt. Bei Schmiedekränen ist es bekanntlich vorthellhaft, wenn der Krahnführer auf dem Boden des Saales in der Nähe des Schmiedemeisters, den Arbeitsproceß verfolgend, seine Stellung einnimmt. Diese Anordnung ist zwar bei dem hier beschriebenen Krahn nicht durchgeführt, jedoch bei einem ändern von obengenannter Firma erbauten Kränen. Dies kann auf elektrischem Wege sehr leicht erreicht werden durch Vermehrung der Stromleitungen längs der Krahnfahrbahn. Die vier Controller, von besonderer Construction, werden auf einen kleinen Podest bei der Schmiedepresse aufgestellt.

Solche Specialconstructions für Hebezeuge und andere mechanische Anwendungen der Electricität hat die Firma verschiedentlich für Hüttenwerke Belgiens und Rufslands angeführt. Wir behalten uns vor, auf einige interessante Constructions später zurückzukommen.

Alf. Willaredt.

## Kruppsche Panzerplatten in der französischen Kammer.

In der Sitzung der französischen Deputirtenkammer vom 9. März d. J. äußerte sich der Abgeordnete der Seine et Oise, Aimond, in äußerst abfälliger Weise über die Panzerplattenfabrication nach dem Kruppschen Verfahren. Nach dem „Moniteur de la Flotte“ waren seine Aeußerungen folgende:

„Vermittelst einer geschickten Reklame und der diplomatischen Unterstützung seines Landes hat ein fremder Industrieller schließlich die ganze Welt davon zu überzeugen vermocht, daß die Essener Fabricate allen anderen überlegen seien, und daß er ein Verfahren zur Herstellung von Panzerplatten entdeckt habe, welches diesen dieselbe Widerstandsfähigkeit verleihe, wie sie die besten französischen und englischen Platten bei einer um  $\frac{1}{4}$  größeren Dicke besitzen. Als es vor weniger als zwei Jahren sich darum handelte, die Panzerplatten für einen russischen Kreuzer, welcher in der französischen Werft La Sayne im Bau war, zu liefern, waren es deutsche Platten, welche von der russischen Regierung verlangt wurden. Aber unseren französischen Fabricanten paßte es nicht, daß

Deutsche die Panzerplatten für den russischen Kreuzer »Cesarewitsch« in Frankreich lieferten. Sie gingen die schwersten Opfer ein und erwarben von der Firma Krupp eine Lizenz, die sie sehr theuer bezahlen mußten; sie sandten ihre besten Ingenieure nach Essen, um das angeblich verbesserte Verfahren kennen zu lernen; sie änderten danach ihre Werkstatts-Einrichtungen um, und es sind französische Fabriken, welche die Panzerung aus Krupp-Metall für den »Cesarewitsch« geliefert haben.

Wir können also Krupp-Metall in unseren französischen Werkstätten erhalten.

Die verantwortliche technische Behörde im Marineministerium hatte aber vor allem die Pflicht, zu untersuchen, ob die Platten aus Krupp-Metall wirklich unseren Platten überlegen waren.

Als die französischen Fabricanten für den »Cesarewitsch« die gewünschten Krupp-Platten lieferten, wurden Vergleichsversuche ausgeführt, und zwar nicht auf dem Schießplatz von Essen, sondern auf den französischen Schießplätzen mit dem französischen Geschütz und vor allem mit dem französischen Geschofs, welches seines

gleichen noch nirgends gefunden hat. Man entdeckte dabei mit Staunen, daß das französische Geschos die für unverwundbar gehaltenen Krupp-Platten mit der grössten Leichtigkeit durchschlug, leichter sogar als die guten gleichdicken Platten, welche nach dem Verfahren von französischen Werken hergestellt waren.

Daraufhin wandte sich eine dieser Fabriken, welche die deutsche Lizenz theuer gekauft und ihre Einrichtungen umgewandelt hatte, an die Firma Krupp mit der Frage: Wie kommt es, daß Ihr uns ein Verfahren verkauft habt, welches dem unsrigen unterlegen ist? Man antwortete aus Essen: Ihr habt Euch die Gewandtheit, wie wir sie besitzen, noch nicht aneignen vermocht und Eure Fabrication von Krupp-Metall in Frankreich kommt der unsrigen nicht gleich. Man hat diese Erwiderung wörtlich aufgefaßt und hat Herrn Krupp gesagt: Gut, dann schickt uns doch aus Essen Krupp-Platten mit Eurem Stempel, Platten, die Ihr selbst in Euren Werkstätten in Essen ausgewählt habt; wir wollen sie aber auf dem französischen Schießplatz mit unserm eigenen Halbpanzergeschos erproben. Herr Krupp ging jedoch darauf nicht ein und diese Weigerung genügt, glaube ich, der Kammer, ohne daß ich meine Ausführungen weiter entwickle, als Beweis, daß der Vorwurf, welchen man unserer französischen Industrie gemacht hat, sie fabricire gegenwärtig Producte von geringerer Qualität, ungerechtfertigt ist."

Angesichts einer solchen Verkennung der Sachlage scheint es doch notwendig, darzulegen, wie das Verhältniß in Wirklichkeit ist.

Im Jahre 1896, nachdem das neue Kruppsche Verfahren durchprobt und die gewonnenen Resultate in der Marinerundschaу veröffentlicht worden waren, wünschten die englischen Werke Brown, Cammell und Vickers, sowie die französischen Werke Schneider, Châtillon & Commeny und St. Chamond eine Lizenz auf Ausübung der Kruppschen Patente zu erhalten. Vorher aber sollte die Ueberlegenheit des Kruppschen Verfahrens über die bis dahin bekannten Platten-Herstellungsprozesse durch einen Schießversuch erprobt werden, und zwar sollte eine Platte der grössten damals gebräuchlichen Dicke (es wurde etwa 35 cm angenommen) mit Panzergranaten bester Qualität und unter Anwendung einer sehr hohen Geschosenergie zur Erprobung gelangen. Es wurde ausbedungen, daß bei dieser Erprobung das Ziel weder durchschlagen werden, noch die Platte Risse erhalten solle.

Die Firma Krupp erklärte sich hierzu bereit, und es fand nunmehr im August 1896 die Erprobung einer 35 und einer 37 cm dicken Probeplatte statt. Die verwendeten Geschos waren nicht von Krupp hergestellt, sondern es waren gerade Geschosse französischer Fertigung, welche von dem renommiertesten französischen Hütten-

werke speciell für diesen Versuch angefertigt worden waren. Die Erprobung der Platten fand unter Controle der anwesenden englischen und französischen Ingenieure statt, und es wurden speciell alle Messungen genau von diesen Herren controlirt. Die Beanspruchung der Platten war eine so hohe, wie sie wohl seither kaum von einem Hüttenwerke bei Lieferungen garantirt worden ist. Das Beschießungsergebnis war gut und bewies, daß durch die Anwendung des Kruppschen Verfahrens thatsächlich ein gewaltiger Fortschritt in der Herstellung der Panzerplatten gemacht worden war. Auf Grund dieses Beschießungsergebnisses kam die Lizenztheilung an die genannten Werke zum Abschlusse, wobei die Lizenzgebühr in Form einer Tonnenabgabe für das nach Kruppschem Verfahren hergestellte Plattenquantum festgesetzt und worauf den englischen und französischen Ingenieuren Gelegenheit gegeben wurde, das Kruppsche Verfahren in Essen bis ins kleinste Detail zu studiren.

Der Zuwachs an Widerstandsfähigkeit, welcher den Platten durch Anwendung des Kruppschen Verfahrens gegeben werden konnte, war ein so großer, daß die Einführung des Verfahrens in den genannten englischen Werken mit einer bemerkenswerthen Raschheit sich vollzog. Aber auch andere Staaten erkannten die Vorzüge der Kruppschen Platten. So wurde mit der russischen Marine ein Vertrag geschlossen, der den russischen Staatswerken die Anfertigung Kruppscher Platten ermöglichte. Die beiden großen amerikanischen Werke, die Carnegie- und die Bethlehem Steel Company, erwarben später gleichfalls eine Lizenz auf Ausübung der Kruppschen Patente. In Oesterreich war es Witkowitz, welches eine Lizenz erwarb, und es kann gesagt werden, daß auf keinem dieser Werke andere als Kruppsche Platten in irgendwie erheblichen Mengen mehr hergestellt werden. In neuester Zeit hat auch Terni in Italien eine Lizenz erworben. Auch in denjenigen Staaten, in welchen keine panzerfabricirende Werke bestehen, und die seit Einführung der Kruppschen Platten Bedarf hatten, ist die Superiorität dieses Systems unzweifelhaft festgestellt worden.

Es kann wohl kaum angenommen werden, daß alle diese großen Werke, welche die Kruppschen Patente erworben haben, und jene Staaten, welche die Lieferung von Kruppschen Panzerplatten vorschreiben, sich einer Täuschung in Bezug auf die Qualität dieser Panzerung hingegen haben. Die Zeit seit Einführung des Kruppschen Systems ist lange genug, um nunmehr ganz genau zu wissen, welche Vortheile die Anwendung desselben bietet.

Thatsächlich ist auch nicht in einem einzigen Falle unter den Hunderten von Plattenerprobungen, welche auf dem Kruppschen Werke stattgefunden haben, ein Mißerfolg zu verzeichnen gewesen,

sondern die Platten haben sich stets durch eine große Gleichmäßigkeit und eine gegenüber den obenerwähnten Versuchen im Jahre 1896 noch erhöhte Widerstandsfähigkeit ausgezeichnet. Das gleiche ist nicht nur auf den Kruppschen Werke, sondern nach Ueberwindung der bei Eintritt in eine neue, complicirte Fabrication stets vorhandenen Schwierigkeiten auch bei sämtlichen anderen Werken, welche das Kruppsche Verfahren für ihre laufende Fabrication angenommen haben, erzielt worden.

Dafs die von Hrn. Aimond behauptete Ueberlegenheit des französischen Geschosses in Frankreich zu ungünstigen Resultaten bezüglich der Qualität der nach Kruppschem Verfahren hergestellten Platten geführt haben solle, ist nach den eingangs erwähnten Versuchen, bei welchen ja gerade diese französischen Geschosse zur Anwendung kamen, hinfällig. Im übrigen dürfte mit Sicherheit anzunehmen sein, dafs die Geschosse, mit denen die Kruppschen Platten in Deutschland und in anderen Staaten gegenwärtig erprobt werden, auf keinen Fall gegenüber den französischen Geschossen minderwerthig sind.

Nach all dem Vorhergesagten mufs es doch als recht auffallend bezeichnet werden, wenn Hr. Aimond sich in der französischen Kammer zu einer so ungerechten Kritik über den Werth

der Kruppschen Verfahren hinreissen liefs. Es wäre wohl richtiger gewesen, nachzuforschen, ob die französischen Werke, die bisher die einzigen waren, welche das Kruppsche Verfahren für die laufende Fabrication nicht angewandt haben, sondern erst mit der Fabrication anfangen, als ihnen seitens der russischen Regierung die Verwendung von Panzerplatten Kruppschen Systems vorgeschrieben war, auch die Einrichtungen und die Erfahrung besitzen, um diese Kruppschen Platten so herzustellen, wie dies gefordert werden mufs. Es ist selbstverständlich, dafs zur Erzeugung einer guten Qualität gewisse Einrichtungen vorhanden sein müssen. Wenn diese Einrichtungen nicht vorhanden oder unvollkommen sind, so kann eine vollkommene Qualität nicht erzeugt werden.

Der Hinweis des Hrn. Aimond auf die Ablehnung der Kruppschen Fabrik, eine von ihr gefertigte Platte zur Erprobung nach Frankreich zu liefern, giebt Veranlassung zu der Bemerkung, dafs das französische Patentgesetz der Einführung einer solchen Platte im Wege steht. Die Kruppsche Fabrik würde durch die Einführung einer patentirten Panzerplatte aus dem Ausland ihrer französischen Patentrechte verlustig geworden sein, und war dadurch an der Lieferung ihrer Platten nach Frankreich verhindert.

J. Castner.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Schnelle Phosphorbestimmung.

Dr. Henryk Wdowiszewski, Chemiker der Eisenhütte Kulebaki, hat in „Stahl und Eisen“ 1897 Nr. 19 eine Methode veröffentlicht, durch welche es möglich ist, eine Phosphorbestimmung im Roheisen in 4 Stunden zu beendigen. Ich habe diese Methode in nachstehender Weise abgeändert und glaube dadurch eine weitere Zeitersparung herbeizuführen.

0,5 g. bei sehr phosphorreichem Roheisen (wie in Frodingham 1,75 %) 0,25 g. werden in 40 ccm Salpetersäure spec. Gewicht 1,2 gelöst. Nach Beendigung der Lösung verdünnt man dieselbe mit Wasser auf 50 ccm und filtrirt die ausgeschiedene Kieselsäure und den Graphit ab. Die abfiltrirte Lösung wird mit Chamäleonlösung (10 g i. Liter) oxydirt und MnO<sub>2</sub> mit ein wenig weifsem Zucker reducirt. Durch eine mäßige Erhitzung wird die Lösung ganz klar. Man neutralisirt vorsichtig mit Ammoniak (50 % H<sub>2</sub>O), setzt 50 ccm Molybdänlösung hinzu und erwärmt bis 80° C. Der gelbe Niederschlag wird 5 Minuten lang stark geschüttelt, auf einem trockenen Filter (9 cm Durchmesser) abfiltrirt, dreimal mit einer Salpetersäurelösung (10 ccm p. Liter) und dreimal

mit einer Kaliumnitratlösung (1 g p. Liter) ausgewaschen. Hierauf bringt man Filter sammt Niederschlag in denselben Kolben, in welchem man das Roheisen gelöst hat und wäscht mit destillirtem Wasser gut aus. Der Niederschlag wird dann mit 10 ccm einer normalen Sodalösung (7,7 g i. Liter) gelöst und der Phosphor mit normaler Salpetersäure (20 ccm i. Liter) titirt. Der Titer der Normallösung wird wie folgt bestimmt:

0,062 (= 0,001 g P) bei 100° C. getrocknetes Phosphormolybdat werden in 10 ccm normaler Soda gelöst, die Flüssigkeit mit einigen Tropfen Phenolphthalein in alkoholischer Lösung versetzt und mit normaler Salpetersäure titirt. Die Differenz zwischen 10 ccm Soda und der zur Entfärbung der rothgefärbten Flüssigkeit nöthigen Menge ergibt die Menge der von der Phosphorsäure neutralisirten Sodalösung. Im allgemeinen beträgt dieselbe 4 ccm, der Titer der Salpetersäure ist demnach  $\frac{0,001}{4} = 0,00025$ . Auf gleiche

Weise verfährt man bei der Phosphorbestimmung im Roheisen. Eine Bestimmung ist in 20 oder 30 Min. beendigt.

Dr. Karl Ramorino,  
Chemiker der Acciaierie Ansaldo & Co.,  
Cornigliano Ligure.

# Der Schwefelgehalt von Schlacken und Hüttenproducten.

Von H. von Jüptner.

Zweck der folgenden Zeilen ist es, die Lehren der „Lösungstheorie“ (oder richtiger gesagt, die Lehre vom chemischen Gleichgewichte) auf praktischem Gebiete anzuwenden, und so zu zeigen, daſs und in welcher Weise die Industrie ans rein theoretischen Studien Nutzen zu ziehen vermag.

## I. Auftreten des Schwefels in Schlacken und Metallen, bisherige Erfahrungen.

Die neueren Untersuchungen, namentlich von A. Carnot und Gontal, haben gezeigt, daſs der Schwefel in den Eisenlegierungen als Monosulfid auftritt, und zwar ist er zunächst an Mangan (MnS) gebunden, während ein Ueberschuss desselben als FeS erscheint. Dies darf jedoch keinesfalls so verstanden werden, daſs bei Vorhandensein von genügend viel Mangan der Schwefel im Eisen nur als MnS auftreten werde. Es wird immer auch etwas FeS gebildet werden, doch ist in diesem Falle die Menge des letzteren sehr gering.

Ueber das Auftreten des Schwefels in den Schlacken haben hauptsächlich die Untersuchungen von J. H. Vogt entscheidenden Aufschluss gegeben. Nach denselben tritt dieser auch in den Schlacken als Monosulfid auf, und zwar kommen hier hauptsächlich CaS, MnS, FeS und ZnS in Frage, während MgS den vorigen gegenüber in den Hintergrund tritt. Alle diese Monosulfide können sowohl rein, wie als isomorphe Gemenge auftreten, und hängen die relativen Mengen, in welchen sie erscheinen — dem Massengesetze entsprechend — von der Zusammensetzung der Schlacke ab. Doch ist die Verwandtschaft von Schwefel zu Mangan gröſser als zu Calcium, und zu diesem wieder gröſser als zu Magnesium. Ueberdies hat Vogt nachgewiesen, daſs beim Erkalten geschmolzener Schlacke die Monosulfide zuerst und zwar vollständig zur Abscheidung gelangen.

Hieraus können wir folgende theoretische Schlüsse ziehen: 1. Die Schlacken vermögen im geschmolzenen Zustande Sulfide zu lösen. 2. Da die Abscheidung der Sulfide aus den geschmolzenen Schlacken zuerst erfolgt, was bekanntlich nur dann der Fall sein kann, wenn die Lösung bei der fraglichen Temperatur concentrirt ist, müssen wir auch die Lösungen der Monosulfide in den geschmolzenen Schlacken als ziemlich concentrirte ansehen. Da nun der Schwefelgehalt aller bisher untersuchten Schlacken ein relativ sehr kleiner ist (er übersteigt kaum 2,5 bis 3 %) und trotzdem dieser Schwefel (als Monosulfid) zuerst zur Abscheidung gelangt, so muſs offenbar auch die

Löslichkeit der Monosulfide in den Schlacken bei den bei Hüttenprocessen vorkommenden Temperaturen eine kleine sein.

Unsere Kenntniss von den Schwefelmengen, welche von reiner Schlacke aufgenommen werden können, sind noch ziemlich mangelhaft. Sie lassen sich in nachstehende Grundsätze zusammenfassen. Die Aufnahmefähigkeit der Schlacken für Schwefel steigt: 1. mit der Temperatur, 2. mit der Basicität der Schlacken und 3. mit ihrem Gehalt an CaO und MnO. Wird das Eisen (beim Hochofenprocess) wegen zu niedriger Temperatur nicht in genügender Weise reducirt, und enthält somit die Schlacke einige Procente Eisenoxydul, so fällt das Roheisen immer relativ reich an Schwefel aus.

## II. Grundlage der vorliegenden Untersuchungen.

Alle bisherigen Untersuchungen konnten aus dem Grunde zu keinem tieferen Eindringen in die hier obwaltenden Verhältnisse führen, weil man übersah, daſs man es hier nicht mit einfachen Lösungserscheinungen, sondern mit dem Gleichgewichte zwischen Lösungen von Schwefel (oder richtiger von Monosulfid) in zwei verschiedenen Lösungsmitteln (Schlacke und Metall) zu thun hat. Es würde uns hier zu weit führen, und ist für unsere Zwecke auch nicht nöthig, auf die Theorie eines derartigen Gleichgewichtes näher einzugehen. Es genügt hier vollkommen, den Nerustschen Satz über die Vertheilung eines Stoffes zwischen zwei Lösungsmitteln anzuführen. Nennen wir das Verhältniss der räumlichen Concentrationen, in welchen ein Stoff in zwei miteinander in Berührung stehenden Lösungsmitteln vorhanden ist, seinen Theilungscoefficienten, so gelten folgende Sätze:

1. Besitzt der gelöste Stoff in beiden Lösungsmitteln die gleiche Moleculargröſse, so ist der Theilungscoefficient bei gegebener Temperatur constant.

2. Bei Gegenwart mehrerer gelösten Stoffe vertheilt sich jede einzelne Moleculargattung so, als ob die anderen nicht zugegen wären.

3. Befindet sich der gelöste Stoff nicht in einem einheitlichen Molecularzustande, sondern ist er in Dissociation begriffen, so gilt Satz 1 für jede der bei der Dissociation entstandenen Moleculargattungen, was sich auch unmittelbar aus Anwendung des Satzes 2 ergibt.

Bei der Anwendung auf unseren Fall können wir wohl in erster Annäherung die Gleichheit der Moleculargröſse der hier in Betracht kommenden



Monosulfide (R S) annehmen, weil jedes Molekül derselben nur 1 Atom Schwefel enthält. Wir können somit unseren Untersuchungen den ersten der obigen Sätze zu Grunde legen, dürfen aber nicht vergessen, daß dieser Satz nicht mit voller Strenge gelten wird, weil es nicht ganz gleichgültig sein wird, ob wir im Eisen MnS oder FeS, und in der Schlacke CaS, MnS oder FeS gelöst haben. Weitere Abweichungen werden sich wohl auch daraus ergeben, daß uns die Temperatur unbekannt ist, für welche wir den Theilungscoefficienten ermitteln (obwohl diese Abweichungen, wie wir später sehen werden, nicht sehr bedeutend zu sein scheinen), und endlich deshalb, weil wir in den Fällen, wie sie uns die Betriebspraxis liefert, durchaus nicht sicher sind, den Gleichgewichtszustand erreicht zu haben. (Dieser Gleichgewichtszustand dürfte wohl am ersten im Hochofen erzielt werden.)

In den uns zunächst interessirenden Fällen haben wir es, wie schon erwähnt, mit zwei Lösungsmitteln für den Schwefel zu thun: mit der Schlacke und mit dem Metall, und es ist wohl klar, daß sich der Werth des Theilungscoefficienten mit der Zusammensetzung beider dieser Lösungsmittel ändern wird, weil sich ja mit diesen auch die Natur des Lösungsmittels ändert. Noch ist hervorzuheben, daß sich die oben angeführten Vertheilungssätze auf die räumliche Concentration, also in unserem Falle auf die in der Volumeneinheit enthaltene Schwefelmenge beziehen. Da aber das spezifische Gewicht der Schlacken sowohl, als der verschiedenen Eisensorten nur wenig variiert, können wir in den folgenden Betrachtungen die Procent-

gehalte an Schwefel direct in Betracht ziehen, und somit das Verhältniß der Schwefelgehalte von Schlacke und Metall als Theilungscoefficient bezeichnen.

### III. Roheisen und Hochofenschlacke.

Wir legen unseren Betrachtungen die folgenden Analysen verschiedener Roheisensorten und der dazu gehörigen Schlacken zu Grunde. Dieselben sind, wie auch die später mitzutheilenden Analysen, theils der Literatur entnommen, theils vom Verfasser ausgeführt.

#### A. Roheisenanalysen.

Nr.	Kohlenstoff in %	Silicium in %	Mangan in %	Kupfer in %	Phosphor in %	Schwefel in %
1	?	?	50,—	?	?	höchst. 0,005
2	4,00	2,50	2,00	—	0,08	0,01
3	4,500	2,845	0,9 bis 0,4	—	0,048	0,010
4	3,793	0,922	2,221	—	0,098	0,057
5	4,500	2,463	2,042	—	0,060	0,014
6	3,610	0,114	1,225	—	0,083	0,060
7	4,325	0,807	1,820	—	2,344	0,054
8	5,800	0,503	7,232	—	0,892	0
9	4,021	0,961	0,791	—	0,246	0,079
10	5,100	1,127	4,213	—	0,223	Spur
11	3,916	0,414	2,534	—	0,095	0,037
12	4,000	1,121	2,988	—	0,063	Spur
13	4,120	0,341	2,874	—	0,082	0,033
14	1,92	0,23	0,77	—	1,60	0,12
15	3,987	1,307	0,407	—	0,117	0,056
16	1,75	0,27	0,58	—	1,58	0,19
17	3,692	1,800	2,650	0,032	0,042	0,018
18	1,57	0,40	0,44	—	1,62	0,30
19	3,51	1,23	3,36	—	0,89	0,05
20	3,112	2,403	3,842	Spur	0,111	0,013
21	3,076	4,748	5,112	Spur	0,117	0,017
22	3,506	3,732	4,399	—	0,120	0,027

#### B. Schlackenanalysen.

Nr.	SiO <sub>2</sub> %	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> %	BaO %	CaO %	MgO %	FeO %	MnO %	CaS %	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> %	P %	S %
1	26,50	8,10	—	42,40	8,50	Spur	10,76	4,87	—	—	2,16
2	30,00	12,50	—	46,00	5,50	0,70	1,00	4,00	—	—	1,78
3	30,00	12,340	—	51,000	2,340	1,050	0,300	—	—	0,022	2,726
4	33,82	13,18	—	28,56	13,78	1,06	6,49	2,63	0,023	0,010	1,17
5	32,210	11,370	—	50,420	1,370	0,760	0,850	—	—	0,008	2,726
6	33,40	10,36	—	26,39	14,35	5,18	8,55	1,55	0,110	0,048	0,69
7	32,970	12,440	—	47,950	1,370	1,470	2,260	—	—	0,078	1,424
8	32,250	11,170	—	46,200	2,016	0,600	5,070	—	—	0,019	2,521
9	33,18	13,28	—	42,53	5,93	0,22	5,90	—	—	—	2,62
10	33,100	10,390	—	49,700	1,340	0,670	2,040	—	—	0,025	2,695
11	34,77	11,55	—	29,13	15,11	0,96	5,87	2,38	0,039	0,017	1,05
12	34,000	9,786	—	47,000	3,300	0,650	2,325	—	—	0,013	1,800
13	35,06	10,56	—	30,44	13,85	1,02	5,24	2,76	—	0,022	1,23
14	37,33	17,39	—	39,86	2,67	2,91	1,05	0,79	0,44	0,019	0,55
15	35,500	8,720	—	46,500	3,200	1,160	1,580	—	—	0,017	1,644
16	38,64	17,69	—	33,55	2,80	4,56	1,05	0,70	0,50	0,022	0,31
17	39,99	7,07	—	26,25	16,07	5,56	3,62	—	0,007	0,003	0,62
18	42,18	17,06	—	28,31	3,14	6,94	0,99	0,54	0,049	0,021	0,24
19	38,19	6,99	—	33,60	6,83	0,63	5,26	2,40	—	—	1,07
20	48,14	11,80	1,72	13,17	13,31	2,07	9,59	0,02	—	—	0,01
21	46,23	19,11	1,78	16,99	7,59	0,86	6,54	0,14	—	—	0,06
22	54,74	10,02	1,77	14,35	5,09	4,51	7,43	0,02	—	—	0,01

Den Sauerstoffgehalt dieser Schlacken geben die folgenden Tabellen:

C. Sauerstoffgehalt der Schlacken.									Sauerstoff der Basen in Procenten:												
									D. Des Gesamtbasen-sauerstoffes.						E. Des Sauerstoffes der RO-Basen.						
Nr.	Silicierungsstufe a/b	SiO <sub>2</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	BaO	CaO	MgO	FeO	MnO	Nr.	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	BaO	CaO	MgO	FeO	MnO	Nr.	BaO	CaO	MgO	FeO	MnO
1	0,65	14,12	3,81	—	12,11	3,32	—	2,42	1	18	—	56	15	—	11	1	—	68	19	—	13
2	0,74	15,98	5,88	—	13,14	2,20	0,16	0,23	2	27	—	61	10	1	1	2	—	84	15	1	1
3	0,74	15,98	5,80	—	14,57	0,94	0,23	0,07	3	27	—	68	4	1	—	3	—	92	6	2	—
4	0,83	18,02	6,34	—	8,16	5,51	0,24	1,46	4	29	—	38	25	1	7	4	—	53	35	2	10
5	0,83	17,17	5,34	—	14,40	0,47	0,17	0,19	5	26	—	70	2	1	1	5	—	95	3	1	1
6	0,84	17,79	4,87	—	7,54	5,74	1,14	1,93	6	23	—	35	28	5	9	6	—	46	35	7	12
7	0,84	17,56	5,85	—	13,70	0,55	0,33	0,51	7	28	—	65	3	2	2	7	—	92	3	2	3
8	0,84	17,18	5,25	—	13,20	0,81	0,14	1,14	8	26	—	64	4	—	6	8	—	87	5	1	7
9	0,85	17,67	6,24	—	12,15	2,37	—	0,05	9	30	—	58	12	—	—	9	—	83	16	—	1
10	0,87	17,63	5,03	—	14,20	0,54	0,15	0,46	10	25	—	70	3	—	2	10	—	93	3	1	3
11	0,88	18,47	5,43	—	8,32	6,04	0,21	1,32	11	25	—	39	29	1	6	11	—	52	38	1	9
12	0,91	18,11	4,60	—	13,43	1,32	0,14	0,52	12	22	—	67	7	1	3	12	—	87	9	1	3
13	0,92	19,00	4,96	—	8,70	5,54	0,23	1,18	13	24	—	42	27	1	6	13	—	56	35	1	8
14	0,96	19,89	8,17	—	10,33	1,07	0,65	0,24	14	40	—	51	5	3	1	14	—	84	9	5	2
15	0,98	18,91	4,08	—	13,29	1,28	0,26	0,36	15	21	—	69	7	1	2	15	—	87	8	2	3
16	1,01	20,58	8,31	—	9,59	1,12	1,01	0,24	16	41	—	47	6	5	1	16	—	89	10	8	2
17	1,13	21,30	2,92	—	7,50	6,43	1,25	0,82	17	15	—	40	34	7	4	17	—	50	43	8	6
18	1,17	22,47	8,62	—	8,09	1,26	1,54	0,22	18	42	—	42	7	8	1	18	—	73	11	14	2
19	1,21	20,50	3,27	—	9,60	2,73	0,14	1,19	19	19	—	57	16	1	7	19	—	70	20	1	9
20	1,22	25,65	5,55	0,20	3,76	8,87	0,46	2,16	20	27	1	18	42	2	10	20	1	24	58	3	14
21	1,31	24,63	8,91	0,19	4,85	3,04	0,19	1,47	21	48	1	25	16	1	8	21	2	50	31	2	15
22	2,06	29,16	4,68	0,19	4,10	1,90	1,29	1,65	22	34	1	30	14	9	12	22	2	45	21	14	18

\* Sauerstoffverhältnis:  $\frac{\text{Säuresauerstoff}}{\text{Basensauerstoff}} = \frac{a}{b}$  (Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> als Base gerechnet.)

Die folgende Tabelle F enthält den Theilungscoefficienten und die wichtigsten, denselben beeinflussenden Factoren, wie Silicierungsstufe und relativen BaO-, CaO- und MnO-Gehalt der Schlacke und C-, Si-, Mn- und P-Gehalt des Roheisens:

Tabelle F.

Silicierungsstufe a/b	Auf 100 Theile Gesamtbasen-Sauerstoff entfällt Sauerstoff in				Auf 100 Theile RO-Basen-Sauerstoff entfällt Sauerstoff in				Theilungscoefficient: S Schlacke / S Roheisen	Roheisenzusammensetzung in %			
	BaO	CaO	MnO	Summe	BaO	CaO	MnO	Summe		C	Si	Mn	P
0,65	—	56	11	67	—	68	13	81	wenigstens 432	ca. 6,00	?	50	?
0,74	—	61	1	62	—	84	1	85	178	4,00	2,50	2,00	0,08
0,74	—	68	1	69	—	92	2	94	272,6	4,500	2,845	0,9	0,4
0,83	—	38	7	45	—	53	10	63	20,53	3,793	0,322	2,221	0,098
0,83	—	70	1	71	—	95	1	96	195	4,500	2,463	2,042	0,060
0,84	—	35	9	44	—	46	12	58	13,00	3,610	0,114	1,225	0,083
0,84	—	65	2	67	—	92	3	95	26,67	4,325	0,807	1,820	2,344
0,84	—	64	6	70	—	87	7	94	α	5,800	0,503	7,232	0,892
0,85	—	58	—	58	—	83	1	84	33,16	4,021	0,85	0,791	0,246
0,87	—	70	2	72	—	93	3	96	α	5,100	1,127	4,219	0,223
0,88	—	39	6	45	—	52	9	61	28,38	5,916	0,414	2,534	0,095
0,91	—	67	3	70	—	87	3	90	α	1,000	1,121	2,988	0,093
0,92	—	42	6	48	—	56	8	64	37,21	4,120	0,32	2,874	0,462
0,96	—	81	1	82	—	84	2	86	2,92	1,920	0,23	0,770	0,100
0,98	—	69	2	71	—	87	3	90	29,29	3,987	1,307	0,467	0,117
1,01	—	47	1	48	—	80	2	82	1,63	1,750	0,27	0,58	1,58
1,13	—	40	1	41	—	50	6	56	34,44	3,692	1,800	2,650	0,042
1,17	—	42	1	43	—	73	2	75	0,89	1,70	0,40	0,44	1,62
1,21	—	57	7	64	—	70	9	79	21,40	3,51	1,23	3,36	0,89
1,22	1	18	10	29	1	24	14	39	0,77	3,112	2,403	3,842	0,111
1,31	1	26	8	35	2	50	15	67	3,63	3,076	4,748	5,112	0,117
2,06	1	30	12	43	2	45	18	65	0,37	3,506	3,782	4,399	0,120

Die Daten der vorstehenden Tabelle sind nach steigendem Silicierungsgrade (Sauerstoffverhältniss) geordnet. Wie schon erwähnt, hängt die Verteilung des Schwefels zwischen Schlacke und Roheisen sowohl von der Zusammensetzung der Schlacke, als von jener des Roheisens ab, und wir wollen nun, um diese Einflüsse zu studiren, der Reihe nach die Zusammensetzung von Schlacke und Roheisen in Betracht ziehen.

Fassen wir zunächst die Zusammensetzung der Schlacke ins Auge, so sehen wir, daß im allgemeinen der Theilungscoefficient mit der Basicität der Schlacke wächst, d. h. daß die Schlacken im allgemeinen einen um so größeren Antheil des vorhandenen Schwefels aufnehmen, je basischer sie sind. Ebenso scheint ein wachsender Gehalt der Schlacken an BaO, CaO und MnO in diesem Sinne zu wirken.

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,74	62 (85)	178,0	4,00	2,50	2,00
0,83	45 (63)	20,63	3,793	0,322	2,534

Auch sonst entsprechen die höchsten Gehalte der Schlacken an (BaO + CaO + MnO) durchaus den größten Werthen der Theilungscoefficienten. Ob hohe Thonerdegehalte den Werth der Theilungscoefficienten herabdrücken, läßt sich nicht mit Sicherheit entscheiden. Die folgenden Beispiele scheinen allerdings dafür zu sprechen:

$\frac{a}{b}$	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,96	40	52 (86)	2,92	1,92	0,23	0,77
1,01	41	48 (82)	1,63	1,75	0,27	0,58
1,17	42	43 (75)	0,80	1,57	0,40	0,44

Doch sind hier die Unterschiede im Thonerdegehalte ziemlich klein, und es machen sich andere Umstände (abnehmender Gehalt des Roheisens an Kohlenstoff und Mangan)\* geltend, und das folgende Beispiel:

$\frac{a}{b}$	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
1,31	48	34 (65)	3,53	3,076	4,748	5,112

zeigt trotz eines noch höheren Thonerdegehaltes und trotz eines höheren Werthes von  $\frac{a}{b}$  einen größeren Theilungscoefficienten, als die vorigen und die beiden benachbarten Beispiele. (Siehe Tabelle F.)

Studiren wir nun den Einfluß, welchen die Zusammensetzung des Roheisens auf diese Verhältnisse ausübt, so fällt uns zunächst in die Augen, daß die besonders niederen Werthe der Theilungscoefficienten (solange die Schlacke nicht zu sauer ist) sehr niederen Kohlenstoff- und Mangangehalten des Roheisens entsprechen: \*\*

\* Siehe später.

\*\* Die betreffenden Analysen beziehen sich auf Minetteroheisen und sind von Wolters mitgetheilt.

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,96	52 (86)	2,92	1,92	0,23	0,77
1,01	48 (82)	1,63	1,75	0,27	0,58
1,17	43 (75)	0,80	1,57	0,40	0,44

während umgekehrt hohen Kohlenstoff- und Mangangehalten des Roheisens (bei nahe gleicher Silicierungsstufe und gleichem BaO + CaO + MnO-Gehalt der Schlacken) auch hohe Werthe der Theilungscoefficienten zukommen:

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,88	45 (63)	20,53	3,793	0,322	2,221
0,88	45 (61)	28,38	3,916	0,414	2,534
0,92	48 (64)	37,21	4,120	0,920	2,874
1,13	44 (56)	34,44	3,692	1,800	2,650

oder die folgenden noch auffallenderen Beispiele:

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,83	71 (96)	195,—	4,500	2,463	2,042
0,84	70 (84)	∞	5,800	0,503	7,232
0,87	72 (96)	∞	5,100	1,127	4,213
0,91	70 (90)	∞	4,000	1,121	2,988

Freilich geben jene Beispiele, welche sich auf sauerere Schlacken beziehen, trotz hohem Kohlenstoff- und Mangangehalt des Roheisens kleine Werthe der Theilungscoefficienten:

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
1,22	28 (38)	0,77	3,112	2,403	3,842
1,31	34 (65)	3,53	3,076	4,748	5,112
2,06	42 (63)	0,37	3,506	3,732	4,399

Diese Erscheinung kann jedoch durch ein Ueberwiegen des Einflusses des Silicierungsgrades der Schlacken, wie durch den relativ niederen BaO + CaO + MnO-Gehalt derselben erklärt werden, und thatsächlich zeigt sich auch hier wenigstens im zweiten Beispiele der Einfluß eines außergewöhnlich hohen Mangangehaltes im Roheisen deutlich durch eine nicht unbedeutliche Vergrößerung der Theilungscoefficienten.

Welchen Einfluß der Mangangehalt des Roheisens allein auf diese Verhältnisse ausübt, zeigen folgende Beispiele:

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,83	45 (63)	20,53	3,793	0,322	2,221
0,84	44 (58)	19,00	3,610	0,114	1,225
1,13	44 (56)	34,44	3,692	1,800	2,650

Bei den ersten beiden derselben ist der Silicierungsgrad der Schlacke, bei allen der BaO + CaO + MnO-Gehalt derselben und der Kohlenstoffgehalt des Roheisens fast gleich, und dem wachsenden Mangangehalt des Roheisens entspricht durchaus auch ein steigender Werth der Theilungscoefficienten. Beim dritten Beispiele ist allerdings auch der Siliciumgehalt des Roheisens ein relativ hoher.

In gleicher Weise zeigen die folgenden Beispiele den ausschließlichen Einfluß des Kohlenstoffgehaltes:

$\frac{a}{b}$	BaO + CaO + MnO	Theilungscoefficient	C	Si	Mn
0,85	58 (84)	33,16	4,021	0,85	0,791
0,96	52 (86)	2,92	1,92	0,23	0,77

in welchen bei nahezu gleichem  $\text{BaO} + \text{CaO} + \text{MnO}$ -Gehalte der Schlacke und gleichem Mangan-gehalte des Roheisens der Theilungscoefficient mit dem Kohlenstoffgehalte des Roheisens abnimmt.

Ueber den Einfluss des Siliciumgehaltes des Roheisens auf den Werth der Theilungscoefficienten lassen sich aus den vorstehenden Daten keine Schlüsse ziehen. Der Einfluss des Phosphorgehaltes im Roheisen wird später besprochen werden.

Aus Vorstehendem ergeben sich folgende, für die Praxis nicht unwichtige Schlussfolgerungen:

1. Die Vertheilung des Schwefels zwischen den beiden flüssigen Phasen: Schlacke und Roheisen hängt von der Zusammensetzung beider Phasen ab.

2. Das Verhältniss zwischen dem Schwefelgehalte der Schlacke und dem des Roheisens (der Theilungscoefficient) dürfte bei gleicher Zusammensetzung beider Phasen und bei gleicher Temperatur constant sein.

3. Hieraus folgt, dass die absolut vollständige Entfernung des Schwefels aus dem Roheisen nicht möglich ist; annähernd lässt sich derselbe durch eine passende Wahl der Schlacken- und namentlich der Roheisen-Zusammensetzung jedoch entfernen. Es ist dies der zweite eclatante Fall im Eisenhüttenwesen, dass theoretische

Betrachtungen zu einem Grenzwerthe führten, der in der Praxis auf keine Weise überschritten werden kann. Der erste Fall war der von H. L. Chatelier auf rein theoretischem Wege erbrachte Nachweis, dass Vergrößerung der Hochofendimensionen über eine gewisse Grenze hinaus zu keiner weiteren Brennstoffersparnis führt.

4. Die Schlacke kann um so mehr Schwefel aufnehmen, je basischer dieselbe ist und je mehr  $\text{BaO} + \text{CaO} + \text{MnO}$  sie enthält.

5. Die Aufnahmefähigkeit des Roheisens für Schwefel wird um so kleiner, je mehr Kohlenstoff und Mangan dasselbe enthält. Bei sehr hohen Mangan- (und Kohlenstoff-) Gehalten (Ferro-mangan) wird sie fast gleich Null.

6. Bei zu sauren Schlacken (etwa  $\frac{s}{b} > 1.2$ ) ist die Wirksamkeit eines erhöhten Mangan- und Kohlenstoff-Gehaltes im Roheisen ziemlich klein, während ein hoher  $\text{BaO} + \text{CaO} + \text{MnO}$ -Gehalt der Schlacken noch über diese Grenze hinaus ziemlich wirksam zu sein scheint.

7. Bei sehr basischen Schlacken hingegen scheint der Einfluss eines hohen Kohlenstoff- und Mangangehaltes im Roheisen grösser zu sein, als jener eines hohen  $\text{BaO} + \text{CaO} + \text{MnO}$ -Gehaltes der Schlacke.

(Schluss folgt.)

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Gichtgas-Reinigung.

Bei der in „Stahl und Eisen“ wiederholt schon eingehend behandelten Frage der Gichtgas-Reinigung ist es, um zu einem praktischen Ziele zu gelangen, vor allem notwendig, sich vor bloßen Hypothesen und etwaigen unrichtigen Folgerungen daraus zu hüten. Man ist z. B. schon so weit gegangen, das mit Flugstaub vermengte Gas, das man mit den vorhandenen unvollkommenen Vorrichtungen nicht zu trennen vermochte, eine „Lösung“ zu nennen. Bisher ist es aber noch Niemand gelungen, beim Mischen von Gas mit Staub eine Wärmetönung nachzuweisen, weshalb wir lieber den unklaren Begriffen von „Verbindung“ und „Lösung“ aus dem Wege gehen und es lediglich mit einem mechanischen Gemenge zu thun haben und dieses mechanisch aufbereiten wollen.

Will man zwei ineinander greifende Körper voneinander trennen, so bedarf man dazu zweier in entgegengesetzter Richtung wirkender Kräfte, bezw. einer Kraft, welche einer Reaction entgegenstrebt. Man hat es nun mit dem mechanischen

Gemenge von Gas und Flugstaub zu thun, die wir voneinander trennen wollen, und mufs also den dem niedersinkenden Staube entgegenwirkenden Gaswiderstand überwinden. Diese Aufgabe wurde bei den bisher fast ausschliesslich angewandten Gasreinigern der Schwerkraft überlassen, also einer constanten Kraft, auf die man zwar keinen Einfluss ausüben kann, deren Aufgabe jedoch durch Verringerung des Widerstandes, welchen die Bewegung des Gases ihr entgegengesetzt, erleichtert werden kann. Dies wird hauptsächlich auf zweierlei Weise erreicht:

1. durch möglichstes Herabsetzen der Geschwindigkeit des Gases, indem man es durch große Querschnitte leitet und ihm dabei Widerstände in den Weg legt,

2. indem man durch Benetzen mit Wasser vermöge der Adhäsion mehrere Staubtheilchen zu einem grösseren Körper vereintigt.

Um den Grad der Reinigung beurtheilen zu können, lässt sich hier eine kleine Berechnung

einfügen, die zwar nur relative Richtigkeit besitzt, jedoch für den Vergleich mit anderen Reinigungsarten sich ganz gut eignet. Nimmt man der Einfachheit des Rechnungsvorganges halber an, daß die Staubtheilchen kleine Würfelchen wären von der Seitenlänge  $a$  mit der Masse  $m$  und dem spec. Gewichte  $\delta$ , so ist das Gewicht, also hier die die Trennung bewirkende Kraft  $G = m \cdot g = a^3 \cdot \delta$ . Der dem Niedersinken entgegenstrebende

Widerstand  $W = \xi \gamma \frac{c^2}{2g} F$ , wenn  $\gamma$  das spec. Gewicht des Gases,  $c$  seine Bewegungsgeschwindigkeit und  $F$  eine Fläche des Staubchenwürfels bedeutet. Für das größte Staubtheilchen, welches eben noch in Schweben erhalten wird, gilt  $G = W$

$$\text{oder: } a^3 \delta = \xi \gamma \frac{c^2}{2g} a^2$$

$$a = \frac{\xi \cdot \gamma}{2 \delta g} c^2 \text{ und wenn man für die Con-}$$

stanten ihre Zahlenwerthe einsetzt, ist  $a = 0,036 c^2$ .

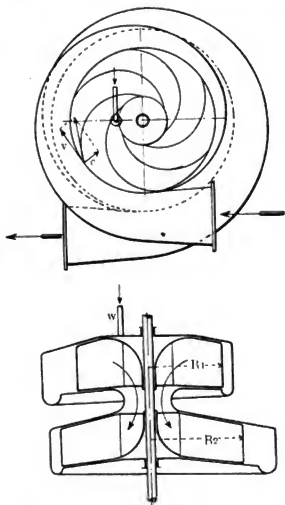
Dies ist die unterste Grenze, die wir beim Reinigen mittels Schwerkraft erreichen können. Ersetzt man nun die Schwere als eine die Trennung bewirkende Kraft durch eine andere Kraft, die man beliebig reguliren kann, so erreicht man eine um so vollkommene Reinigung, je mehr man die Kraft steigert. Zu diesem Zweck eignet sich vorzüglich die Centrifugalkraft. Es wurde schon vor geraumer Zeit eine Reinigung der Gichtgase durch Centrifugalkraft empfohlen, die mit Hilfe eines einfachen Ventilators ausgeführt werden soll, wie dies bereits auch auf einigen Hüttenwerken eingeführt ist. Von dem Ventilator werden Gas und Flugstaub angesaugt und beide Körper infolge der Rotation gleichzeitig der Centrifugalkraft unterworfen. Dem Gase wird die in radialer

Richtung wirkende Beschleunigung  $p = \frac{v^2}{r}$  ertheilt,

und die Beschleunigung erhält auch der Flugstaub, so daß beide Körper mit der gleichen Endgeschwindigkeit  $c = p \cdot t$  in derselben Richtung aus dem Blasstutzen des Ventilators herausgeschleudert werden. Wenn nun dennoch eine Staubabscheidung im Ventilator stattfindet, so ist diese lediglich auf die Adhäsion des gegen die Wände des Gehäuses geschleuderten Staubes zu denselben und auf die Adhäsion des Wassers zu beiden zurückzuführen. Aus diesem Grunde muß man dem einfachen Ventilator den Namen eines Centrifugalreinigers entschieden absprechen, und ist mit dessen Hilfe eine vollkommene Reinigung unmöglich, wie es auch die Analysen beweisen, nach denen man den Staubgehalt des gereinigten Gases nie unter 0,2 g im Cubikmeter herabsetzen konnte.

Um eine vollkommene Reinigung zu erzielen, darf der Flugstaub nur für sich allein der Centrifugalkraft ausgesetzt werden, während das Gas in entgegengesetzter Richtung abgeleitet werden muß. Dies wird erreicht durch Zusammenkuppeln zweier Ventilatoren bei ihren Saughälsen, deren Flügel-

räder mit den verschiedenen Halbmessern  $R_1$  und  $R_2$  (vergleiche nachstehende Abbildung) auf einer gemeinsamen Achse aufgekuppelt sind. Wenn nun der eine Ventilator, für sich allein arbeitend, bei  $n$  Touren eine Gasmenge  $Q_1$  von der Spannung  $p_1$ , der zweite, ebenfalls für sich arbeitend, bei denselben  $n$  Touren die Gasmenge  $Q_2$  mit der Spannung  $p_2$  liefern würde, so müßten beide zusammengeskuppelt, nach der Skizze, die Gasmenge  $(Q_2 - Q_1)$  bei der Spannung  $(p_2 - p_1)$  liefern. Wären die beiden Flügelräder gleich



groß, so würde das Resultat  $= 0$  sein und man hat es nur mit einem Leergang zu thun. Von zwei verschieden großen Ventilatoren wird derjenige mit größerem Durchmesser eine größere Depression im Saughals hervorrufen als der kleinere, es wird also nach Verbindung beider der Gasstrom im kleineren Ventilator umschlagen und in der dem natürlichen Gange entgegengesetzten Richtung, also von der Peripherie zur Mitte des kleineren und von da wieder zum Umfang des größeren, durchgezogen werden. Diese Durchgangsgeschwindigkeit, von welcher allein der Grad der Reinigung abhängt, läßt sich durch das Verhältniß  $\frac{R_1}{R_2}$  der

Flügelräder, oder  $\frac{n_1}{n_2}$  durch verschiedene Touren

zahlen beliebig ändern. Führt man Gichtgas in einen solchen Apparat ein, so wird bei einer Geschwindigkeit „c“ des Gases im Saughalse der das Gas schwebende Staub zwei Kräften unterworfen, welche beide radial in entgegengesetzter Richtung wirken und zwar im ersten passiven Ventilator:

$$1. \text{ der Centrifugalkraft } P = m \cdot \frac{v^2}{R} = \frac{a^3 \delta}{g} \cdot \frac{v^2}{R}$$

2. dem Widerstand gegen das Herausschleudern, welcher der radialen Componente des Geschwindigkeits-Parallelogrammes proportional ist:

$$W = \xi \gamma \frac{c^2}{2g} F.$$

Es wird dann wieder für das kleinste eben noch mitgerissene Staubwürfelchen die Beziehung  $W = P$  gelten, oder:

$$\frac{a^3 \delta}{g} \frac{v^2}{r} = \xi \gamma \frac{c^2}{2g} a^2, \text{ woraus } a = \frac{\xi \gamma}{2 \delta} \cdot \frac{R}{v^2}$$

und setzt man die einfachsten Zahlenwerthe bei  $r = 1^m$   $n = 1000$  ein,  $a = 0,00034$  c<sup>2</sup>, welches verglichen mit  $a = 0,086$  c<sup>2</sup>, der untersten Grenze der Schwerkraft-Reinigung, beweist, daß man bei derselben Durchgangsgeschwindigkeit eine 1000 mal bessere Reinigung erzielen kann, als es in den alten Apparaten überhaupt möglich war.

Möglicherweise noch hinter dem ersten Ventilator mitgerissener Staub wird auch im zweiten activen Ventilator von der Fliehkraft entfernt, mit der Geschwindigkeit  $c^2 = p t$ , während das Gas, durch das Widersträuben des passiven Ventilators am freien Laufe gehemmt, nur mit der Geschwindigkeit  $c = c_2 - c_1$  austreten wird, und da  $c_2 > c_1$ , dem Staube den Vorsprung läßt.

Was die Construction des Apparates betrifft, so scheint mir die Anordnung mit verticaler Achse am vortheilhaftesten zu sein, da hierbei der einmal weggeschleuderte Staub am Zurückfallen zwischen die Flügel verhindert wird, wie dies wohl bei

senkrechter Lage des Gehäuses an seiner oberen Hälfte geschehen könnte. Der Boden erhält nach auswärts ein Gefälle entsprechend dem Verhältnisse beider Beschleunigungen  $\frac{P}{g}$ . Die Flügel sind nach

der archimedischen Spirale nach rückwärts gekrümmt, 1. um am Umfang einen allmählichen Eintritt des Gases zu gestatten, 2. um dem in umgekehrten Spiralen austretenden Staube jederzeit freie Bahn zu gewähren. Um das Ansetzen des Staubes an die Flügel und das Gehäuse zu verhüten, wird von oben in geneigter Richtung gegen die Bewegung der Flügel ein Wasserstrahl  $w$  eingeführt, der die Flügel der ganzen Breite nach trifft und, infolge der Fliehkraft herausgeschleudert, den Flügel der ganzen Fläche nach bespült. Außerdem wird das Wasser noch das Maschinengas abkühlen und so den, den Brennwerth des Gases herabsetzenden Wasserdampf condensiren.

Die zum Betriebe nöthige Kraft wird direct proportional sein dem Quadrate der Zunahme an Spannung der vom Ventilatorsystem gelieferten Gasmenge, wie bei einem einfachen Ventilator, wobei uns noch die Eintrittsspannung zu gute kommt; nur die zur Ueberwindung der inneren Widerstände nothwendige Arbeit dürfte wohl etwas größer ausfallen als jene zweier selbständig betriebenen Maschinen.

Ein nach diesem Princip ausgeführter Apparat arbeitet also ganz analog den zum Klären von Flüssigkeiten gebrauchten Centrifugen, die jedoch nur intermittirenden Betrieb gestatten, und indem er den Durchgang des zu reinigenden Gases nach dem Gegenstrom-Gesetz zuläßt, dürfte er auch einen rationell und continuirlich arbeitenden Apparat darstellen.

Wladimir Stieber.

Witkowitz.

## Die Walzwerkseinrichtungen der Gegenwart.

Verehrte Redaction!

Im Heft 2 von „Stahl und Eisen“ vom 15. Januar, Seite 105 spricht Hr. R. M. Daelen die Befürchtung aus, daß in meinem Aufsätze „Die Walzwerkseinrichtungen der Gegenwart“ die Erörterungen über die zum Erwärmen der Blöcke dienenden Tiefherdöfen den Glauben erwecken könnten, ich habe den ersten Tiefherd mit Siemensscher Gasfeuerung errichtet. Hr. Daelen erwähnt hierbei, daß zu der von mir genannten Zeit ein solcher Ofen in Teplitz in Betrieb gewesen sei, welchen die Verwaltung dieser Hütte im Verein mit dem Erfinder Hrn. Gjers ausgeführt habe und nach dieser Type später eine größere Anzahl Oefen gebaut wurden. Ich fühle mich veranlaßt, den Vorwurf, als wollte ich mich mit fremden Federn schmücken, zu widerlegen.

Nachdem der von mir für das Trägerwalzwerk in Prävali construirte Tiefherdofen 2 Jahre in Betrieb war, wurde im Jahre 1888 in Graz eine neue Walzwerksanlage gebaut. Der damalige Director Hr. Ferdinand Moro war bezüglich der Blockwärmöfen zu dieser Zeit mit Hrn. Daelen und mir in Unterhandlungen getreten. Nachdem Hr. Moro sich für meinen Tiefherdofen entschieden hatte, die Verhandlungen mit Hrn. Daelen zu keinem Resultate führten, besuchte mich Hr. Daelen in Prävali und stellte das Ansuchen, den von mir erbauten Ofen zu sehen, was ihm von der Direction bewilligt war. Hr. Daelen war in der Absicht nach Prävali gekommen, sich darüber zu orientiren, ob es möglich sei, daß er als Vertreter des Gjerschen Patentes die Patentfähigkeit meiner Ofenconstruction angefechten könne. Nachdem derselbe

sich an Ort und Stelle die Ueberzeugung verschafft hatte, daß meine Ofentype von jener des Hrn. Gjers derart verschieden ist, daß eine Anfechtung des Patentes keinen Erfolg haben könne, wurde mir von Hrn. Daelen der Antrag gemacht, bezüglich Ausnützung des Patentes nicht selbstständig vorzugehen, da es im beiderseitigen Interesse liege, gemeinsam zu handeln. Ich wurde vor Allem ersucht, einen für „Stahl und Eisen“ bereits eingesandten Aufsatz über meine Ofenausführung zurückzuziehen. Leider bin ich auf diese Vorschläge eingegangen. Die Correspondenz bezüglich der zu treffenden Vereinbarung wurde nahe zwei Jahre hingezogen, augenscheinlich in der Absicht, mich in der Verfolgung meiner Sache hinzuhalten, da damals Verhandlungen bezüglich Verwerthung des Gjersschen Patentes mit mehreren Werken gepflogen wurden. Ich habe, nachdem ich zu dieser Einsicht kam, die Correspondenz selbst abgebrochen; dies der tatsächliche Sachverhalt, welchen ich stets durch die in meinem Besitze befindlichen Briefe belegen kann.

Daß der mir patentierte Ofen keine Nachahmung des Teplitzer Ofens sei, hat Hr. Daelen mir gegenüber mündlich und schriftlich anerkannt; wäre dies der Fall gewesen, so hätte Hr. Daelen gewiß den ihm offenstehenden Rechtsweg betreten, statt ein gemeinsames Vorgehen bei Verwerthung der Patente in Vorschlag zu bringen. Es hätte jedoch auch Hr. Moro, mit welchem Hr. Daelen bereits Unterhandlungen bezüglich Erwerbung der Teplitzer Construction gepflogen hatte, diese nicht unterbrochen. Die Ursache des Scheiterns der Verhandlungen bestand darin, daß Hr. Moro den Betrieb der den gleichen Zwecken dienenden Ofen in Teplitz und Prävali an Ort und Stelle studirte und als erfahrener Fachmann die Ueberlegenheit meiner Construction gegenüber jener von Teplitz erkannte und demgemäß seinen Entschluß faßte.

Ich habe nicht die Behauptung aufgestellt, daß die Gjerschen Tieföfen keine Verbreitung gefunden hätten; für solche Walzwerke, welche kalten Einsatz mitverarbeiten, haben sie sich jedoch kaum bewährt. Wie sich gute Aus-

führungen von selbst Bahn brechen, beweist der Umstand, daß heute sehr bedeutende Großwalzwerke in den Vereinigten Staaten von Oesen bedient werden, die meiner Construction gleichen. Die von mir erwähnten Ersparnisse und Leistungen sind nicht übertrieben, sondern entsprechen den Thatsachen. Bezüglich Beantwortung der Frage, was sich durch Einführung der Tiefherdöfen ersparen läßt, ist die Art der zu erzeugenden Waare, der Werth des Rohblockes, die Höhe der Arbeitslöhne wie die Kosten des feuerfesten Materials, der Preis und die Beschaffenheit der Kohle in Erwägung zu ziehen. Unzweifelhaft ist der Abbrand beim Tiefherdofen um 2 bis 2½ % geringer als beim Rollofen. Die dadurch erzielte Ersparnis hängt von den Gesteungskosten der Rohblöcke ab, welche je nach der Oertlichkeit, Beschaffenheit des Materials zwischen 60 und 100 M. f. d. Tonne schwanken kann. Würde man die Ersparnis infolge verringerten Abbrandes für sich behandeln, so beträgt dieselbe bei einem Großwalzwerke von 150 000 t Erzeugung im Jahre 180 000 bis 375 000 M., was in einer Reihe von Jahren eine schöne Summe ausmacht. Außerdem sind bei den bestconstruirten Rollofen die Bedienungs- und Erhaltungskosten erheblich höher als bei den Tieföfen. Endlich sind die beim Brennstoff zu erzielenden Ersparnisse nicht ohne Bedeutung, zudem beim Betriebe eines Gasofens für die Generatoren auch minderwerthige Kohle genügt. Jene Ersparnisse, welche infolge der gleichmäßigeren Erwärmung der Blöcke erzielt werden, kann nur der praktisch geschulte Fachmann beurtheilen. Man kann also einen ganz normal gehenden Rollofen in Vergleich ziehen, wenn die Vortheile der Tiefherdöfen ohne Uebertreibungen beurtheilt werden.

Um nicht mißverstanden zu werden, bemerke ich, daß bei Verarbeitung leichterer Blöcke der Rollofen am Platze ist und daß ich unter bestimmten Voraussetzungen diese Ofentype für geeignet halte, die günstigsten Resultate zu erzielen.

Möderbrugg, den 12. Februar 1902.

Hochachtungsvoll

Alexander Saltmann.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

10. März 1902. Kl. 1a, R 14 578. Verfahren, Feinkohlen bei der Kohlenaufbereitung sowie anderes körniges und schlammiges Fördergut unter gleichzeitiger Aufwärtsbeförderung zu entwässern. Eduard Ruland-Klein, Dortmund, Hamburgerstr. 57.

Kl. 10a, K 19 432. Verfahren nebst Einrichtung zur Vertheilung der Verbrennungsluft bei Koksöfen. Heinrich Koppers, Essen-Rüttenscheid.

Kl. 18c, W 17 551. Gabelförmiger Wagen zum Ein- und Aussetzen von Tempergefäßen. Carl Weber, Gevelsberg.

Kl. 21h, G 16 139. Vorrichtung zur Erhitzung von Arbeitstücken im elektrolytischen Bade; Zus. z. Ann. G 14 937. Joseph Girel, Junet, Belg.; Vertr.: C. Gronert, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 49b, G 15 804. Verfahren zur Herstellung von Metallsägen. Egon Graf, Aachen, Gerlachstr. 18.

Kl. 49e, C 9910. Druckluft-Nietmaschine. John Andrew Carlisle, Philadelphia; Vertr.: Paul Müller, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

13. März 1902. Kl. 7a, B 28 922. Vorrichtung zur Herstellung von Façoneisen. Otto Briede, Benrath bei Düsseldorf.

Kl. 7e, A 8097. Maschine zur paarweisen Herstellung von Hufnägeln aus Draht durch Walzen und Pressen. Benjamin Judd Abbott, Chicago; Vertreter: C. v. Ossowsky, Pat.-Anw., Berlin W. 9.

Kl. 49b, H 25 823. Verfahren und Maschine zum Abziehen von Feilen. Ph. Hever, Eßlingen.

17. März 1902. Kl. 1a, R 14 690. Vorrichtung zum Freihalten der Durchfallschlitz bei Schüttelrosten. Heinrich Reinhard und Carl Steinert, München.

Kl. 7b, B 23 352. Verfahren und Apparat zur Herstellung von Verbindungsrohren. Edward Irving Bradock, Medford, V. St. A.; Vertr.: Paul Müller, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 7c, 1 5961. Durch Dehnung eines geschlitzten Bleches erzeugtes Metallgitter. International Metal Lath Company, New York; Vertr.: F. Meffert und Dr. L. Sell, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 18a, G 14 581. Verfahren und Vorrichtung zum Trocknen von Luft für hüttentechnische und andere Zwecke durch Abkühlung. James Gayley, Pittsburg, V. St. A.; Vertr.: C. H. Knoop, Pat.-Anw., Dresden.

Kl. 19a, A 7782. Eisenbahnschiene für einschienige Eisenbahnen. American Construction Company, New York; Vertr.: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C 25.

Kl. 24a, Sch 17 823. Feuerung mit unter den Rosten stehenden Abfuhrwagen für die herunterfallende Asche. Emil Schatz, Wittenberg.

Kl. 24c, T 7088. Umschaltvorrichtung. Desiderius Turk, Riesa i. S.

Kl. 49b, W 17 969. Kältsäge. Werkzeugmaschinenfabrik Ludwigshafen, H. Hessenmüller, Ludwigshafen a. Rhein.

Kl. 49f, R 15 849. Maschine zum Schweißen von Längs- und Quernähten an Cylindern. Thomas Fitch Rowland, Manhattan, V. St. A.; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

20. März 1902. Kl. 7c, M 19 875. Ziehpresse zum stufenweisen Ziehen von Blechgefäßen. Fr. Mönkemöller & Cie., Bonner Maschinenfabrik und Eisengießerei, Bonn.

Kl. 7c, M 19 876. Hydraulische Ziehpresse mit zwei in einem gemeinsamen Gehäuse angeordneten, in einander gefügten Druckkolben. Fr. Mönkemöller & Cie., Bonner Maschinenfabrik und Eisengießerei, Bonn.

Kl. 10b, C 8907. Vorrichtung zum Verarbeiten von Briquetirungsgut unter Abschluß der Luft. Edmond Castellazzo, Paris; Vertr.: Felix Landé, Pat.-Anw., und Edmond Levy, Berlin SW. 12.

Kl. 18a, G 15 531. In der Fahrtrichtung kippbarer Schlackenwagen. Gewerkschaft Deutscher Kaiser, Bruckhausen a. Rh.

Kl. 48b, A 8826. Vorrichtung zum Verzinnen, Verzinken n. s. w. von Blechen. American Tin Plate Company, New York; Vertreter: C. Gronert und W. Zimmermann, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

#### Gebrauchsmusterelutragungen.

10. März 1902. Kl. 7c, Nr. 169 837. Blechabbiegemaschine mit zur Bethätigung der Spannwanne angeordneter Kurbel und Leuktange. Erdmann Kirchs, Ane i. Erzg.

Kl. 19a, Nr. 169 815. Eisenbahnschienen-Stoßverbindung aus die Schienenköpfe umgreifenden und unten mit Lappen versehenen Laschen. Zacharias Pelke, Düsseldorf, Carl Antonstr. 27.

Kl. 20a, Nr. 169 710. Enfsnrolle für Ketten- und Seilbahnen mit Lagerung in gemeinsamem Rahmen und

mit durch Filzringe abgedichteten Lagerstellen. Otto Lankhorst, Düsseldorf, Wasserstr. 1.

Kl. 49b, Nr. 169 819. Eisenschere mit doppelter Biege- und Lochvorrichtung. Wilhelm Mesch, Magdeburg, Blumenthalstr. 10.

Kl. 49b, Nr. 169 991. Blech- o. dgl. Schere, deren Gestellkörper aus schmiedeisernen, durch Winkelisen o. dergl. verstärkten Platten besteht. Karl Teichert, Saalfeld a. S.

Kl. 49b, Nr. 169 999. Gufsabschneidemaschine mit achsial verstellbaren Messern. E. Brabandt, Berlin, Köpenickerstr. 32a.

Kl. 49f, Nr. 169 996. Gesenk zur Herstellung von Dengelambossen n. dergl. von quadratisch-pyramidalen Form. Julius Krähwinkel, Altenvörde.

17. März 1902. Kl. 1a, Nr. 169 801. Für Steinkohle eine Grobkornsetzmaschine mit Auslaufrohren zum beständigen Abführen von sich etwa ansammelndem Schlamm n. s. w. unterhalb des Siebes bezw. Kolbens dieser Maschine. Friedrich Koepe, Bochum, Rheinischestr. 20.

Kl. 1b, Nr. 170 214. Elektromagnetische Metallscheidetrommel mit durch feststehende Bürsten und drehendem Kollektor zeitweilig stromloser Trommeloberfläche. Carl Scholl, Göttingen.

Kl. 10a, Nr. 170 259. Koksofenthür aus Stahlgufs, mit gewölbter oder gerader, durch Rippen versteifter Vorderwand, abgerundeten Ecken, angengossenem oder lose eingesetzten und durch Schrauben mit der Thür verbundenen Planierloch-Rahmen und mit Lehm abzudichtender Fuge zwischen Planierloch und Planierlochstopfen. Fahrendeller Hütte, Winterberg & Jüres, Bochum.

Kl. 24a, Nr. 170 180. Schrägrostfeuerung mit am oberen Rostende angeordneter Oberluftzuführung, welche unabhängig von der Unterluftzuführung reguliert werden kann. Act.-Ges. für Patentverwertung, Nürnberg.

Kl. 24a, Nr. 170 181. Schrägrostfeuerung mit nach oben verjüngten Rostspalten und über den Verengungen liegender Oberluftzuführung. Act.-Ges. für Patentverwertung, Nürnberg.

Kl. 24a, Nr. 170 182. Treppenrostfeuerung mit verengten oberen Rostspalten und über diesen angeordneter Oberluftzuführung. Act.-Ges. für Patentverwertung, Nürnberg.

Kl. 24f, Nr. 170 247. Roststäbe mit auswechselbarer Brennbahn. Horst Adler von Querfarth, Schönheiderhammer.

Kl. 31b, Nr. 170 257. Schneckenformmaschine mit einer Schablone, deren Vertical- und Drehbewegung von einer Welle aus erfolgt. Ang. Henne, Hannover-Linden, Egestorffstr. 9.

Kl. 49b, Nr. 169 785. Eine Hemmungs- und Vorrichtung zum Schutze der Finger bei der Arbeit an Stanzen und Fallhämmern mit gleichzeitiger Auslösung der Sperrbolzen am Hemmungsrad bei gleichzeitiger Benützung beider Hände. Heinrich Breuninger, Altdorf, O.-A. Nürtingen.

Kl. 49g, Nr. 170 302. Feilenunterlage für Feilenhobelmaschinen, derart angeführt, daß jeder Theil der Feile eine nach abwärts gerichtete Lage erhält, um ein Festreuen des Meißels zu verhindern. Jean Béché, Hückeswagen.

#### Deutsche Reichspatente.

Kl. 18a, Nr. 126 091, vom 20. Februar 1901. A. J. Rossi, J. M. Nangthon und W. D. Edmonds in New York. Verfahren zur Gewinnung des Titans aus titanhaltigen Eisenerzen.

Die Erfindung betrifft die Gewinnung des Titans aus titanhaltigen Eisenerzen, in denen es in so geringer Menge enthalten ist, daß es ohne weiteres



nicht gewonnen werden kann. Um es dennoch aus dem Erze in einer möglichst angereicherten Form zu erhalten, so dafs es zur Darstellung von Legirungen des Eisens mit Titan benutzt werden kann, z. B. nach dem Verfahren des amerikanischen Patentes 648 439 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 590), werden die Erze mit so viel Kohle, wie zur Reduction ihrer Kieselsäure und ihrer Eisenoxyde erforderlich ist, sowie ausserdem mit so viel basischen Erden, z. B. Kalk, dafs sie die Titansäure unter Bildung eines basischen Titanats zu binden vermögen, gemischt und dann zweckmässig mittels des elektrischen Stromes sehr hoch erhitzt. Hierbei werden die Eisenoxyde zu metallischem Eisen, die Kieselsäure zu Silicium, welches in das Eisen hineingeht, reducirt, wogegen die Titansäure nicht reducirt wird, sondern sich mit den basischen Erden zu einem Titanat verbindet, das als Schlacke auf dem Eisen schwimmt und für sich gewonnen werden kann.

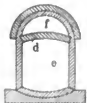
**Kl. 81e, Nr. 126363**, vom 27. October 1900. J. Jacobsen in Berlin-Friedenau. *Förder-  
vorrichtung für körniges, pulveriges oder breiiges Gut.*

An dem sich in der Förderrinne *f* hin und her bewegendem Bande *a* sind sägezahnähnliche Körper *b* befestigt, welche, entgegengesetzt der Pfeilrichtung bewegt, zusammen mit dem Bande *a* aus dem Fördergut herausgehoben werden, und



zwar dadurch, dafs die Zähne *b* mit ihren schrägen Flächen über das Fördergut hinwegschleifen, ohne erhebliche Mengen desselben mitzureißen. Bei der Bewegung in Richtung des Pfeiles dringen hingegen die Zähne *b* mit ihren zweckmässig etwas nach vorn geneigten Flächen in das Fördergut ein und schieben es vorwärts.

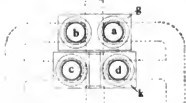
**Kl. 18a, Nr. 125332**, vom 8. December 1899. Fabrik feinerster und säurefester Producte A.-G. in Vallendar a. Rh. *Verfahren zum Speisen der Winderhitzer mit vorgewärmter Luft.*



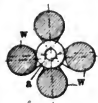
Ueber dem Fufs *e*, durch welchen die verbrannten Hochofengase abziehen, ist, durch eine schwache Wand *d* getrennt, ein Kanal *f* angeordnet, durch welchen die von der Gebläsemaschine angesaugte Luft geführt und hierbei bis gegen 200° C. vorgewärmt wird.

**Kl. 24e, Nr. 126294**, vom 10. Februar 1901. Albert Fischer in Oberhausen, Rhld. *Ventilanordnung für Regenerativöfen.*

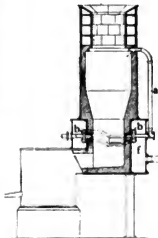
Die neue Ventilanordnung bezweckt, bei Regenerativgasöfen einen Verlust an Gas, wie er bei den gewöhnlichen Klappenventilen bei jeder Umstellung eintritt, zu vermeiden und zwar dadurch, dafs besondere Zu- und Abgangsventile unabhängig voneinander so angeordnet werden, dafs bei der Umschaltung das Betriebsgas mit den Abgasen nicht in Berührung kommen kann. Demgemäß sind die Zugangsventile *a, b* in einem gemeinschaftlichen Gaskasten *g* und die Abgangsventile *c, d* in einem zweiten besonderen Gaskasten *k* untergebracht. Beide Gaskästen sind völlig getrennt voneinander ange stellt.



**Kl. 7a, Nr. 125291**, vom 30. Nov. 1900. Josef Gieshoidt in Düsseldorf. *Querswalzwerk mit parallel oder geneigt zum Werkstück gelagerten Walzen.*



Bei Walzwerken der vorbezeichneten Art hat sich der Uebelstand geltend gemacht, dafs das Walzstück leicht einen unrunder Querschnitt erhält. Dies soll gemäß vorliegender Erfindung dadurch vermieden werden, dafs die Walzen *w* ungleichmässig um die Mittellinie des Arbeitsstückes *a* vertheilt werden.



**Kl. 31a, Nr. 125335**, vom 13. März 1900. Koch & Kassebaum in Hannover-List. *Cupolofen mit Vorwär-  
mung des Gießbleies durch die Abhitzer des Ofens.*

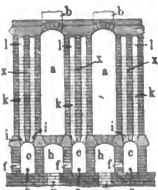
Innerhalb der Windkammer *f* ist ein Rohr *b* in einem oder mehreren Strängen rund um den Ofen herum angeordnet, welches durch Rohr *a* mit dem oberen Theile des Ofenschachtes in Verbindung steht, und durch welches ein Theil der Abhitzer des

Ofens geleitet und zur Vorwärmung des Gießbleies nutzbar gemacht wird.

## Patente der Verein. Staaten Amerikas.

**Nr. 668 402**. Part B. Elkins in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Koksofen.*

*a* sind die Ofenkammern, *b* die Abzüge für die Destillationsproducte, *c* Kanäle mit Gasinlässen *e* und Luftinlässen *f* für die aus den Regeneratoren durch

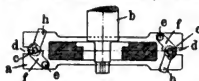


*g* und *h* aufsteigende Verbrennungsluft. Die Heizgase steigen durch Kanäle *i* und senkrechte Züge *k* in der vorderen Hälfte des Ofens empor und durch wagerechte Züge *l* nach der abgetheilten hinteren Hälfte des Ofens, dort abwärts und durch den Räumen *a, h, g* entsprechende hintere Räume und Regeneratoren zur Esse. Die mittlere Scheidewand *x* dient zum Anspeichern von Wärme.

**Nr. 668 688**. Eugene L. McGary in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Walzenstuhl.*

*a* ist der Fufs des von oben gesehenen (und wagerecht geschnittenen) Stahls, *b* die Walze. Die Bolzen *c* halten den Stuhl gegen die Grundplatte. Statt dieser Bolzen wie gewöhnlich mittels Schwalbenschwanzes in eine Nuth der Grundplatte eingreifen zu lassen, lenkt Erfinder die Bolzen an der Platte an,

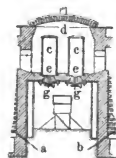
so daß sie in die Fußschlitze *d* eingeschwengt werden können. Ein um *e* schwingbarer Reiber *f* wird zwischen *a* und die den Bolzenkopf bildende Mutter



eingeschoben und durch eine geringe Drehung des Mutterfortsatzes *h* die Mutter angezogen und damit der Stuhl (aufs leichteste lösbar) befestigt.

**Nr. 668 803.** Alleyne Reynolds in Sheffield, England. *Tiegelofen.*

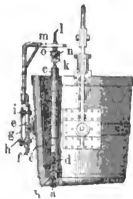
*a* und *b* sind die Regeneratoren, *d* der Herdramm. Der Herd ist von unten frei zugänglich und hat eine oder mehrere Aussparungen, in welche die Tiegel *c*



ohne Boden dichtschießend eingefügt sind, unter Verwendung feuerbeständigen Materials zur Abdichtung. Eine mittlere Öffnung in den Aussparungen ist durch einen Block *e* mit Zapfloch *g* verschlossen, der Block durch mit dem äußeren Herdmantel verschraubte Platten am Platze gehalten. Die Tiegel werden von oben beschickt und branzen, wie ersichtlich, zum Gießen nicht aus dem Ofen entfernt zu werden.

**Nr. 668 450.** William H. McFadden, Pittsburg, Pa., V. St. A. *Verschlussvorrichtung für Gießpfannenanschlüsse.*

Der Auslaß *a* wird durch den Kegel *b* verschlossen, welcher am Ende der mit Schutzhülle *c* versehenen Stange *d* sitzt. Letztere kann mittels des in einer Gleitführung an der

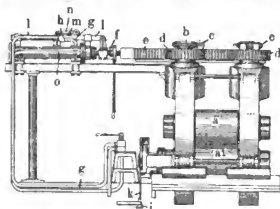


Platte *e* gleitenden Schlittens *f* in der Senkrechten verschoben werden und zwar durch den Hebel *g*, schwingend um den an *e* sitzenden Zapfen *h*. *i* ist eine Flügelmutter oder dergleichen zum Feststellen von *f* an *e*. Damit der Kegel *b* stets zentrisch zum Auslaß sich bewegt, ist die Stange *d* mittels Kugelgelenkes *k* an die Schraubenspindel *l* angeschlossen, und letztere in einem Längsschlitz von *m* festgeschraubt. Der Ausschlag des Kugelgelenkes wird durch eine in geringem Abstände von der oberen Platte *n* des Kugelgehäuses auf der Spindel *l* sitzende Scheibe *o* begrenzt.

**Nr. 669 241/242.** John G. Hodgson und Lawrence A. Norton in Maywood, Ill., V. St. A. *Kehrwalzwerk.*

*a a'* sind die Walzen eines Kehrwalzwurks, welche automatisch durch die noch zu beschreibende Einrichtung bei jeder Umsteuerung der Walzen enger gestellt werden und zwar nach abnehmende Beträge. Auf den Stellschrauben der Walzen sitzen Schneckenräder *b*, in Eingriff mit Schnecken *c*, letztere auf den Stirnrädern *d* gelagert. Letztere sitzen lose auf den Stellschrauben und sind in Eingriff mit Zahnstange *e*, deren Längsverschiebung also die Stellschrauben betätigt. Durch Drehen der Schnecken *c* können die Stellschrauben

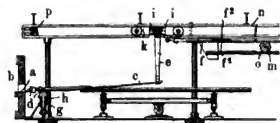
aber auch unabhängig betätigt werden (um *a* horizontal zu stellen), *e* ist die Fortsetzung des hydraulischen Kolbens *f*, hinter welchem (links) Druck steht. *f* kann aber nicht nach rechts gehen, weil das Auslaßrohr *g* durch Hahn *h* und ein zweites (ebenfalls rechts mündendes aber nicht sichtbares) Auslaßrohr durch Hahn *i* geschlossen ist. Im Augenblick der Umsteuerung von *a'* wird durch eine Curvennuth und



*k* Hahn *i* für einen Augenblick geöffnet, so daß *ef* ein wenig nach rechts geht und die eingekerbte Stange *l* unter dem Rädchen *m* (am Hahnhebel *n*) fortzieht, welches bis dahin in einer Kerbe von *l* gesessen hat. Hahn *h*, also der Auslaß *g*, wird folglich geöffnet und so lange offen gehalten, also *ef* noch weiter nach rechts gedrückt, bis *m* in die nächste Kerbe von *l* einfällt. Durch geeignete Anordnung der Kerben kann man also die Engerstellung um beliebige Beträge und mit beliebiger Abnahme derselben regeln. Am Ende einer Passagenreihe wird der Kolben durch besondere Druckwasserleitung *o* zurückbewegt. Eine ähnliche Vorrichtung ist in der Patentschrift 669 242 beschrieben.

**Nr. 669 145.** Peter Charles Patterson in Mc Keesport, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Ziehen von Röhren.*

Die in Röhrenform zu bringenden Streifen *a* werden im Ofen *b* angewärmt und mit der Zange *c* ergriffen. Die Zange wird durch die als Lehren dienenden Trichter *d* gesteckt und in den Arm *e* gelegt. Letzterer wird mittels der, von Zahnrädern rückwärts bewegten Zahnstangen *f* nach rechts bewegt und so die



Metallstreifen durch die Lehren *d* gezogen und darauf die aneinanderstößenden Kanten geschweisht. Die Lehren *d* sitzen auf einem Wagen *g*, dessen Gestell zwischen starken Querträgern *h* geführt ist. Arm *e* ist am oberen Ende mittels vertikaler Gleitflächen zwischen Gleitschienen *i* geführt und verschiebbar (rechtwinklig zur Bildebene). Die Schienen *i* sitzen auf dem Wagen *g*, welcher mittels Universalgelenks an die Zahnstangen *f* befestigt ist. Die Stangen *f* sind zweitheilig, indem die Zahnbahn *f'* aus einzelnen Abschnitten bestehend, an einer durchgehenden Schiene *f''* angeschraubt ist (Answechseln ansgebrochener Zähne). *m* sind Tragrollen für die Zahnstangen und laufen auf einem an den Trägern *n* aufgehängten Geleis *o*. *p* sind Buffer.

# Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat Februar 1902	
		Werke (Firmen)	Erzeugung t
<b>Puddel- roheisen und Spiegel- eisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . .	18	18 028
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	21	31 128
	Schlesien . . . . .	9	26 200
	Pommern . . . . .	1	2 942
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	—
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	2 200
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	6	15 208
	Puddelroheisen Summa . . . . .	57	95 715
	(im Januar 1902 . . . . .)	60	108 338
	(im Februar 1901 . . . . .)	64	125 877
<b>Bessemer- roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . .	4	19 838
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	2	576
	Schlesien . . . . .	1	3 795
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	4 850
	Bessemerroheisen Summa . . . . .	8	29 059
	(im Januar 1902 . . . . .)	7	36 212
	(im Februar 1901 . . . . .)	8	35 702
<b>Thomas- roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . .	11	132 467
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	—	—
	Schlesien . . . . .	3	13 146
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	17 027
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	4 300
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	14	178 050
	Thomasroheisen Summa . . . . .	30	344 990
	(im Januar 1902 . . . . .)	34	371 821
	(im Februar 1901 . . . . .)	36	339 742
<b>Gießerei- roheisen und Gulswaaren I. Schnelzug.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . .	13	54 239
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	4	13 418
	Schlesien . . . . .	6	5 784
	Pommern . . . . .	1	6 481
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	3 650
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	2	2 127
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	11	41 851
	Gießereiroheisen Summa . . . . .	39	127 570
	(im Januar 1902 . . . . .)	39	140 317
	(im Februar 1901 . . . . .)	40	122 887
<b>Zu- sammen- stellung.</b>	Puddelroheisen und Spiegeleisen . . . . .	—	95 715
	Bessemerroheisen . . . . .	—	29 059
	Thomasroheisen . . . . .	—	344 990
	Gießereiroheisen . . . . .	—	127 570
	Erzeugung im Februar 1902 . . . . .	—	597 334
	Erzeugung im Januar 1902 . . . . .	—	656 688
	Erzeugung im Februar 1901 . . . . .	—	624 208
	Erzeugung vom 1. Januar bis 28. Februar 1902 . . . . .	—	1 254 022
	Erzeugung vom 1. Januar bis 28. Februar 1901 . . . . .	—	1 319 420
<b>Erzeugung der Bezirke.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen . . . . .	224 592	476 922
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	45 122	92 803
	Schlesien . . . . .	48 934	101 600
	Pommern . . . . .	9 423	19 695
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	25 527	53 624
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	8 627	19 207
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	235 109	490 171
	Summa Deutsches Reich . . . . .	597 334	1 254 022

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### West of Scotland Iron and Steel Institute.

In der am 18. October 1901 stattgehabten Sitzung verbreitete sich Dr. William Jacks in längerer Rede über:

#### Die gegenwärtige Lage und die Zukunft der englischen Eisenindustrie.

Redner stellt nach einer kurzen Einleitung zunächst die Thatsache fest, dass Englands Handel im Niedergang begriffen sei. Speziell gelte dies für die englische Eisen- und Stahlindustrie. Im Jahre 1871 betrug die Weltproduction an Roheisen 12 168 000 t; davon entfielen auf Großbritannien 6 227 000, auf Deutschland 1 298 000 und auf Amerika 1 707 000. England lieferte demnach zu dieser Zeit über 50% der Weltproduction. Im Jahre 1900 betrug letztere 40 975 000 oder rund 41 000 000 t. Davon hätten bei Beibehaltung der früheren Verhältnisse 25 000 000 t auf England entfallen müssen, statt dessen lieferte England nur 8 850 000 t. Dagegen stieg die Roheisen-erzeugung in Deutschland auf 8 350 000, in Amerika sogar auf 14 200 000. Die Production ist demnach in England um nur 30%, in Deutschland dagegen um 700, in den Vereinigten Staaten sogar um 800 % gestiegen.

Redner ist sich wohl bewußt, daß der frühere Stand der Dinge (von 1871) sich nicht festhalten ließe, da dazu die Hilfsquellen und Bevölkerung Englands nicht ausreichen, er meint aber, daß die Entwicklung der anderen Länder, besonders Deutschlands und Amerikas, nicht hätte auf Kosten Englands zu erfolgen brauchen; dies sei indessen der Fall. Während der ersten Hälfte der letzten drei Jahrzehnte hätten die Vereinigten Staaten von England Hunderttausende von Tonnen Roheisen und außerdem noch Knüppel, Stabeisen und alle möglichen Sorten von Eisen und Stahl in mehr oder weniger fertigen Zustände bezogen; in der letzten Hälfte dagegen umgekehrt mit ihren Waaren den englischen Markt überschwemmt und zwar zu Preisen, die niedriger als die Herstellungskosten in England sind. Deutschland, welches noch vor wenigen Jahren einen großen Theil seines Roheisens und Schiffbaumaterials von England kaufte, versorgt sich jetzt nicht nur zum großen Theil selbst, sondern liefert auch Tausende von Tonnen Stahl an die Schiffbauer der englischen Nord-Ost-Küste. Kürzlich hat es sogar angefangen, Hamatitroheisen nach Werken zu liefern, welche in unmittelbarer Nachbarschaft der englischen Hamatitroheisenöfen liegen. Vor 25 bis 30 Jahren hätten die meisten Maschinen auf dem Continent die Namen englischer Firmen getragen, jetzt triffe man nicht nur auf dem Continent andere als englische Firmen, sondern auch in England selbst seien Werkzeuge und Maschinen amerikanischer Herkunft verbreitet. Während England früher die stärksten und schnellsten Locomotiven sowie die besten Eisenbahnen lieferte, ist der Export dieser Artikel jetzt infolge der theuren Preise und langen Lieferzeit in andere Hände übergegangen. Als Beispiele führt Redner die Vergebung von Locomotivaufträgen für Spanien und Indien, des Nilbrückenbanes und von Dampfmaschinen an nichtenglische, besonders amerikanische Firmen an. Der häufigste Grund für die ander-

weitige Vergebung der Ordres sei die lange Lieferzeit gewesen. Die englische Ueberlegenheit im Schiffbau sei durch Deutschland am meisten bedroht. Englische Schiffbauer pflegten zu sagen, daß sehr schnelle Schiffe nicht die Kosten lohnen, die deutschen dagegen hätten Geld geopfert, um den Vorrang zu gewinnen und dadurch den größten Passagierverkehr an sich gezogen; es sei zweifelhaft, ob sich dieser Vorsprung werde einholen lassen. Die Hauptsachen des Niedergangs der englischen Industrie hufet Redner in dem eingewurzelten Vorurtheil, daß englische Moden und Methoden die besten seien. Während andere Nationen Leute aushilden, die fremde Sprachen beherrschen, mit fremder Währung und fremden Bedürfnissen vertraut sind, wird in England dieser Theil kaufmännischer Erziehung vernachlässigt.

Zur weiteren Erläuterung citirt Redner den Bericht des Consuls der Vereinigten Staaten Winter, welcher Folgendes ausführte: Deutschland habe seinen auswärtigen Handel auf Kosten Englands aufgebaut, und die Vereinigten Staaten bauen ihren großen Exporthandel auf Kosten Deutschlands und Englands auf. Deutschlands Erfolg sei darin begründet, daß die deutsche Waare billiger und zuweilen besser sei als die englische, und daß der deutsche Kaufmann sich nach den Wünschen seiner Kunden richte. Außerdem würden industrielle Commissionen angeschickt, welche Südamerika, Südafrika, Mexico, China, Japan und andere Länder bereisten, und über die Verhältnisse und Bedürfnisse derselben berichteten. Deutsche Reisende besäßen bessere Kenntnisse in ihren Berufs- zweigen und wären mit der jeweiligen Landessprache besser vertraut als die Repräsentanten anderer Nationen. Diese Thätigkeit sei durch Ausbildung in deutschen Specialinstituten erlangt worden. Ein ähnliches Urtheil spricht Consularagent Harris aus, dessen Worte Redner gleichfalls anführt. Als ein charakteristisches Beispiel deutscher Geschäftsephogenheiten wird folgender Fall mitgetheilt. Der englische und deutsche Consul in Argentinien hatten beide erbetene Informationen an heimische Geschäftshäuser gesandt. Einige Wochen darauf kamen Kataloge aus Deutschland an, in spanischer Sprache verfaßt, mit Preisen in der Landesmünze und unter Benutzung des einheimischen Maß- und Gewichtsystems. Bald darauf erschienen auch Reisende, welche die spanische Sprache beherrschten und mit der Landeswährung vollständig vertraut waren. Die englischen Kataloge kamen auch an, sie waren schön gedruckt und gebunden, aber enthielten englische Preise sowie englisches Maß und Gewicht. Ein ähnlicher Fall kam in Canada vor. Von dort waren Aexte in England und Deutschland nach beigelegten Muster bestellt worden. Der englische Fabricant antwortete, daß seine Axt zwar dem übersandten Muster nicht entspräche, aber besser als dasselbe sei. Der deutsche Fabricant erwiderte, die Axt sei von seinem Fabricat etwas verschieden, er wolle aber seine Maschinen ändern, was nur wenige Tage erfordere, und ihnen alsdann die gewünschte Marke liefern. Da nun die Holzfäller nur mit ihrer gewohnten Axt arbeiten wollten, so blieb dem Verkäufer (einem Schotten) nichts übrig, als seine weiteren Sendungen nur aus Deutschland zu beziehen. Auch eine Ordre von 40- bis 50 000 £ Maschinen hätte gegen die Wünsche des Auftraggebers nicht in England placirt werden können, weil man Eluizes dort kaum hätte machen können, besonders aber höhere Preise und längere Lieferzeit beansprucht hätte. Es seien infolgedessen 90 % des Auftrages nach Amerika

und nur 10% nach England vergeben worden. Ein anderer Punkt, in dem England in industrieller Hinsicht zurückgeblieben, sei die Einführung automatisch angetriebener, arbeitsparender Maschinen. Es gäbe ja einzelne Werke, die in dieser Hinsicht auf der Höhe wären, im allgemeinen stände man jedoch hinter Amerika zurück. Auch die Transportkosten seien in England im Verhältniß zu den rivalisierenden Ländern zu hoch. Die Thatsache, daß man Eisen aus den südlichen Staaten Nordamerikas und den Haupterzeugungsstätten Canadas ebenso billig und selbst billiger nach England schicken könne, als im Lande selbst von einem Centrum zum andern, bezeichnet Redner als einen Skandal. Das schlimmste Uebel jedoch, mit dem Englands Industrie belastet sei, wäre die Arbeiterfrage. Die meisten Arbeiter wüßten die Schwere des Concurrenzkampfes und die Verantwortlichkeit der beaufsichtigenden Beamten nicht richtig einzuschätzen. Der Erfolg amerikanischer Werke sei nach der Meinung von Professor von Halle zum Theil dariu begründet, daß dieselben nicht unter der Tyrannei englischer Arbeiter zu leiden hätten. Benjamin Taylor sage in der „North American Review“, der Trade Unionismus in England erhöhe die Preise durch Beschränkung der Production. Amerika arbeite freier und könne deshalb England unterbieten. Dem Arbeiter fehle weniger eine bessere technische Erziehung als das Bewußtsein, daß sie ihr eigener schlimmster Feind wären, wenn sie der Trade Union beiträten. Er, Redner, könne Taylor nicht ganz beistimmen. Die Trade Union habe Vieles für die Arbeiter erreicht und letztere seien vielfach durch die Härte der Arbeitgeber zum Beitritt zur Trade Union gezwungen worden. Jetzt habe aber die Trade Union in England eine zu große Macht erlangt, die sie oft thöricht gebrauche, eine Macht, die Arbeitervereinigungen in anderen Ländern weder besitzen noch ausüben könnten. Um über diesen Punkt ins Reine zu kommen, hat Redner an Freunde im Anlande folgende Anfragen gerichtet:

1. Wie stellt es sich mit der Stellung der Arbeitervereine zu den arbeitsparenden Maschinen? Nutzen die Werke den Vorthell arbeitsparender Maschinen voll aus oder besteht die Trade Union darauf, daß trotz automatischer Maschinenarbeit die Anzahl der Arbeiter nicht vermindert wird?
2. Welches ist die Organisation und das Ziel der Arbeitervereinigungen?
3. Mischen sie sich in die Betriebsleitung und suchen sie dem Arbeitgeber Vorschriften zu machen?
4. Gibt es mehr Accord- oder Tagesarbeit?
5. Wird das Princip der Gewinnbetheiligung in irgend welcher Ausdehnung praktisch durchgeführt?

Aus den eingegangenen Antworten geht hervor, daß die Arbeitervereinigungen anderer Länder sich weniger in die Betriebsleitung mischen und der Einführung arbeitsparender Maschinen nicht feindlich gegenüberstehen. Der Hauptvorthell falle dem Unternehmer zu. Eine Productionsbeschränkung fände wenig oder gar nicht statt. Eine Gewinnbetheiligung der Arbeiter bestehe nicht. Die Trade Union, fährt der Redner fort, wolle die Gesetze der Natur umkehren. Indem sie darauf bestehe, daß fähige und unfähige Arbeiter gleich bezahlt würden, führe sie eine Bezahlung für die Zeit anstatt für die Leistung ein. Auch wolle sie erzwingen, daß der geschickte Arbeiter nicht mehr leisten dürfte als der ungeschickte. Diese Arbeitsbeschränkung sowie die Beschränkung der Maschinenarbeit verursachten die hohen Selbstkosten englischer Artikel sowie die Verzögerungen in der Lieferzeit. Dies wären daher auch die Hauptgründe, weshalb die englische Industrie im internationalen Wettbewerb an Boden verliere. Die Kampfmittel der

Arbeiterorganisationen seien die Streiks; so hätte z. B. der Tischlerstreik an der Themse die Schiffbauintdustrie von der Themse nach den Tees-, Wear- und Tyne-Districten vertrieben; wenn man auch in diesem Falle die Arbeit der Industrie nachgezogen wäre, so seien dergleichen Experimente doch unverantwortlich angesichts der Thatsache, daß alle großen Nationen sich anstrengen, die neutralen Märkte zu erobern und ausländisches Rohmaterial und andere Erzeugnisse bis in die unmittelbare Nähe englischer Industriezentren vorzudrängen. Redner empfiehlt daher den Arbeitern, ihre Politik zu ändern, anstatt die Production und die Einführung arbeitsparender Maschinen zu beschränken. Den Führern der Trade Union, fährt Redner fort, werde gewöhnlich diese fehlerhafte Politik zur Last gelegt; man gäbe ihnen Schuld an den Beschränkungen des Betriebes, ebenso sollten sie einer Gewinnbetheiligung der Arbeiter entgegen sein, um eine Besserung der Beziehungen zwischen Arbeitern und Arbeitgebern zu verhindern. Theilweise möge dies wohl der Fall sein, doch wolle er sich auf eine Untersuchung dieser Frage nicht weiter einlassen. Bei einem kürzlich in Deutschland stattgefundenen Streik sei von seiten des deutschen Kaisers energisch eingegriffen worden (the German Emperor, backed by his powerful army threw the iron dice of his decision upon a recent strike) und sei gegenwärtig in diesem Lande thatsächlich keine der Trade Union entsprechende Arbeiterorganisation vorhanden. In Bezug auf Amerika könne man mit Recht das „Minneapolis Journal“ citiren, welches sich wie folgt ausdrücke: „Der Grund, weshalb Amerika an der Spitze der producirenden Länder steht, ist zum Theil darin zu suchen, daß hier Kapital und Arbeit Hand in Hand gehen, anstatt sich zu bekämpfen. Wenn die amerikanischen Arbeiter hieran fest halten, so werden wir (Amerika) ein weiteres Vierteljahrhundert erfolgreich sein, denn mit unseren Hülfsmitteln und unserer Energie sind wir imstande, alle Nationen zu unterbieten.“ Seitdem hätte allerdings der große Stahlstreik stattgefunden, aber dieser ging nur von den Führern aus und habe dem Trade Unionismus jenseits des Oceans einen schweren Schlag versetzt. Der Illinoisstreik sei von der Regierung unterdrückt (put down), ebenso der Homesteadstreik; bei letzterem sei man in einer Weise vorgegangen, deren Wiederholung in England Niemand wünschen würde. Wie aus dem eben Gesagten hervorgehe, sei keine Aussicht vorhanden, daß die rivalisierenden Länder unter denselben Beschränkungen wie England zu arbeiten haben würden. Man müsse daher an einen anderen Ausweg denken. In dieser Beziehung würde eine gut geleitete Trade Union dem Arbeitgeber sowie dem Arbeiter Vorthell bieten, nämlich den, daß man mit einer anerkannten Leitung und Executive verhandeln könne. Ein anderes Mittel seien Schiedsgerichte; dieselben seien manchmal erfolgreich, manchmal auch nicht. In Neuseeland sei der industrielle Frieden durch ein Schiedsgerichtsgesetz gesichert worden. Das Gesetz sei ja in mancher Beziehung mangelhaft, aber doch allen Lobes werth, da es Streiks verhindere. Redner schlägt alsdann ein ständiges Schiedsgericht vor, welches aus drei Personen bestehe. Zwei wären von den Parteien zu wählen, der dritte solle ein Richter des höchsten Gerichtshofes oder eine andere öffentliche Vertrauensperson sein. Die Entscheidung dieses Gerichtes müßte endgültig sein. Es müßte ferner verfügt werden, daß ein Streik ohne vorherige Anrufung des Schiedsgerichtes ungesetzlich ist. Der Gerichtshof müßte dauernd sein, weil er bei kaltem Blute gewählt werden müsse, es irgendwelche Missstimmungen und Streitigkeiten infolge eines Streiks erst kommen seien, dagegen dürften die Entscheidungen der Schiedsgerichte keine bindende Kraft haben, denn man dürfe den Arbeiter nicht zwingen, zu billigeren Preisen als

anderswo zu arbeiten, auch der Kapitalist dürfe nicht gehindert werden, sein Geld da anzulegen, wo er den größten Vorteil davon zieht. Die Wirkung des Schiedsspruches sollte mehr eine indirekte sein. Ein Streik könne, ohne die Sympathie und Unterstützung der öffentlichen Meinung für sich zu haben, nicht wochenlang dauern. Auch dem Arbeitgeber würde es schwer fallen, sich der öffentlichen Meinung zu widersetzen, sobald der Schiedsspruch gegen ihn ansiefen sollte. Indessen nicht nur die Arbeiter, sondern auch die Unternehmer müßten ihre Politik ändern; indem sie den Arbeitern einen Antheil am Gewinn zukommen ließen. Die Klage der Arbeiter sei, daß der Unternehmer große Reichthümer aufhäufe, während der Arbeiter verhältnißmäßig arm bleibe. Nun würde freilich gesagt, daß sparsame Arbeiter Gelegenheit hätten, unabhängig und eventuell selbst Arbeitgeber zu werden. Etwas Wahrheit läge ja darin, trotzdem bliebe aber die Thatsache bestehen, daß die Früchte der geleisteten Arbeit nur wenigen zufielen. Redner macht nun folgenden Vorschlag: die Intelligenz (d. i. Oberleitung) soll mit einem festen Gehalt und  $2\frac{1}{2}\%$  bis  $3\frac{1}{2}\%$  des Reinertrages bezahlt werden.

Mit vollster Sicherheit angelegtes Kapital würde mit  $2\frac{1}{2}\%$  bis  $3\frac{1}{2}\%$  verzinst. Um das Risiko der Fabrication in Rechnung zu bringen, könne man von der Annahme ausgehen, daß Erwerbsgesellschaften gewöhnlich 5 bis  $10\%$ , zuweilen bei besonderem Erfolge 15 bis  $30\%$  bezahlten. Eine Verzinsung von 6 bis  $9\%$  je nach Umständen, sei daher als angemessen zu betrachten. Die Arbeiter müßten den höchsten zur Zeit herrschenden Lohn erhalten und gemäß ihrer Geschicklichkeit bezahlt werden. Eine weitere angemessene Summe müßte zu Abschreibungen verwandt werden. Der alsdann noch bleibende Ueberschuß sei zu gleichen Theilen unter die genannten drei Factoren zu vertheilen. Gegen diesen Vorschlag könne man den Einwand erheben, daß die Arbeiter, wie den Gewinn so auch die Verluste zu theilen hätten, doch sei dies nicht richtig, da das Risiko schon bei der verhältnißmäßig hohen Verzinsung des Kapitals in Rechnung gezogen sei. Auch würde das Verschwinden der gereizten Stimmung unter den Arbeitern schon eine reichliche Entschädigung für den ihnen gewährten Gewinnantheil bedeuten. Die Arbeiter würden sich als Theilhaber fühlen; die Aussicht, ihre Position zu verbessern und ihre letzten Lebensstage in Bequemlichkeit zu verbringen, würde sie zu Anstrengungen anfeuern und einen höchst nützlichen esprit de corps erzeugen. Es würde dann allerdings weniger Millionäre geben, aber das Vorhandensein derselben sei für die Industrie auch nicht nothwendig. Diese seine Vorschläge möchte manchem als Luftschlösser erscheinen, aber sie seien doch vielleicht realisierbar, wenn die Arbeiter ihre Politik änderten und die Unternehmer großdenkend genug wären, auf seinen Plan einzugehen.

### Institution of Civil Engineers.

In der Sitzung vom 14. Januar sprach H. B. Molesworth über:

#### „Arbeitsmethoden in amerikanischen Werkstätten für Eisenconstructions“

ein in England beliebt gewordenes Thema.

Die Thatsache, daß viele kürzlich abgeschlossene Contracts für Stahlconstructions amerikanischen Fabricanten, im Wettbewerb mit englischen Firmen,

zugefallen sind, hat den Vortragenden auf den Gedanken gebracht, daß eine Beschreibung amerikanischer Methoden Nutzen stiften dürfte. Die Qualität amerikanischer erstklassiger Arbeit ist ausgezeichnet, sowohl im Entwurf, als auch was Material, Ausführung und Vollendungsarbeiten anbetrifft, und in jeder Hinsicht dem englischen Fabrikat ebenbürtig. Die Arbeitskosten sind höher, wenn auf den Kopf der beschäftigten Arbeiter berechnet, doch niedriger als in England, wenn die Größe der geleisteten Arbeit in Betracht gezogen wird. Englische Brückenbauanstalten sind häufig räumlich beengt und in ihrem Betriebe mit veralteten Maschinen belastet, während amerikanische Werke den neuesten Errungenschaften der Technik stets Rechnung tragen und veraltete Maschinen durch leistungsfähigere ersetzen. Amerikanische Werke arbeiten Tag und Nacht und amerikanische Arbeiter haben weniger Feiertage als die englischen.

Der Vortragende beschränkte seine Beschreibung auf die Brückenabtheilung der Pencoydwerke der American-Bridge Company bei Philadelphia und verfolgte, nach einer allgemeinen Schilderung der Werke, das Material vom dem Anfuhrplatz durch alle Stadien des Processes hindurch bis zu den Verladerräumen.

Die Brückenbauwerkstätte war mit elektrischen Antriebsmaschinen ausgestattet; jeder Krahn und jede größere Maschine hatten ihren eigenen Motor. Das Material wurde in der Längsrichtung der Werkstätten auf Wagen, in der Querrichtung durch elektrische Kräne bewegt. Die Werkstätte war überdacht und der Fußboden gediel. Das Material ruhte fast gänzlich auf Schlitten und bewegte sich im Laufe des Processes auf geradem Wege von der Eintrittseite des Rohmaterials bis zu dem entgegen gesetzten Ende der Werkstätte, wo die Vollendungsarbeiten stattfanden. Das Eisen war Martinflußeisen, etwas weicher als gewöhnlich in England üblich, und von ausgezeichnete Qualität. Das Resultat der Proben war ein sehr gleichmäßiges. Es wurde die größte Sorgfalt darauf verwandt, das gesammte Material vollständig gerade gerichtet an die Brückenbauwerkstatt abzuliefern. Die Zeichnungen waren sehr gut ausgeführt und lieferten viel mehr Aufschluß über Einzelheiten, als englische Zeichnungen zu enthalten pflegen. Großer Werth wurde auf Verminderung der Schmiedearbeit sowie auf die Verwendung gleicher Constructionstheile gelegt. Sperrhaken, Führungen und automatische Lochmaschinen, waren sehr in Gebrauch. Die Winkelscheere wurde viel mehr als in England angewandt und Träger von den größten Abmessungen wurden durch einen Schnitt ohne jede Verkrümmung getheilt; Stempel und Gesenke wurden alle auf automatischen Drehbänken angefertigt und waren auswechselbar. Alle die größeren Maschinenscheeren waren auf Drehscheiben angeordnet. Die Platten wurden unter die Lochstempel mittels Rollgängen oder auf gekrüppelten Eisen abgebrachten Rollen zugeführt und durch eine, auf einer festen Unterlage ruhende, Brechstange bewegt. Das Ausräumen wurde durch Krabenhöher besorgt, welche einem Wellingtonkrahnen mit 8 radialen Bohrer gleichen. Pneumatische Bohr- und Nietmaschinen sowie Hobelmaschinen, Modell Boyer, wurden viel gebraucht; schlechte Löcher, welche selten vorkamen, wurden mit der Reibahle ausgeräumt und nicht mit dem Dorn aufgetrieben. Die Enden von langen Stücken wurden mittels pneumatischer Bohrer ausgeräumt oder gebohrt, letztere von dahinter liegenden Luftcylindern mit Wind versorgt. Große Blechträger wurden mittels hydraulischer Nietmaschinen genietet. Die Enden von Constructionstheilen wurden abgefräst.

Die billige Arbeit in Amerika gründet sich auf folgende Thatsachen:

1. Die Arbeiter, besser bezahlt als in England, sind von viel größerer Leistungsfähigkeit.
2. Die ganze Anlage der Werke ist viel sorgfältiger durchdacht, und arbeitssparende Vorrichtungen findet man viel häufiger angewendet.
3. Die Zeichnungen sind systematischer und wahrscheinlich mit besseren wissenschaftlichen Kenntnissen angefertigt.
4. Die Werke arbeiten Tag und Nacht.
5. Die Modellschreinerei wird durch Sorgfalt im Zeichenbureau und den Gebrauch von automatischer Maschinerie, Führungen n. s. w. auf ein Minimum beschränkt.
6. Veraltete Maschinen werden sofort durch bessere ersetzt.
7. Alle Werkzeuge werden im Zustande vollkommener Leistungsfähigkeit erhalten.
8. Eisenbahnfrachten sind niedriger als in England.

Die Verantwortlichkeit für die geringe Leistung pro Kopf in England fällt nur theilweise dem Fabricanten zur Last, welcher bei allen Versuchen, Verbesserungen einzuführen, durch die Haltung der Arbeiter behindert ist.

Redner macht zum Schlufs folgende Verbesserungsvorschläge:

- a) Sorgfältige Anordnung der Werke, um unnötigen Transport zu vermeiden und andererseits demselben, soweit erforderlich, freien Spielraum zu gewähren.
- b) Vollständigere Zeichnungen.
- c) Entfernung veralteter Maschinen und gute Instandhaltung der gebrauchten Maschinen.
- d) Beschaffung genügender Maschinenkraft.
- e) Ausgedehnter Gebrauch von Führungen, Lochstangen u. s. w.

## Schiffbautechnische Gesellschaft.

Die Sommer-Versammlung der Schiffbautechnischen Gesellschaft findet vom 2. bis 5. Juni 1902 in Düsseldorf statt; für die Tagung ist folgendes Programm aufgestellt worden:

**Sonntag, den 1. Juni 1902.** Abends 7 Uhr: Zwanglose Zusammenkunft und Begrüßung im Rittersaale der städtischen Tonhalle zu Düsseldorf, Schadowstrasse. Den Theilnehmern steht der Zugang zum Concertgarten bei Vorzeigung der Festkarte frei.

**Montag, den 2. Juni 1902.** Vormittags 9<sup>1</sup>/<sub>2</sub> Uhr: Eröffnung der Versammlung im großen Saale der städtischen Tonhalle. Danach wird I. Hr. Ingenieur Schrödter über: „Eisenindustrie und Schiffbau in Deutschland“; 2. Hr. Commerzienrath Gotthard Sachsenberg über: „Das Material und die Werkzeuge für den Schiffbau auf der Düsseldorfer Ausstellung“ sprechen.\* — Nachmittags 3 Uhr: Besuch der Ausstellung in Gruppen unter Führung von deutsch, englisch und französisch sprechenden Fachleuten.

\* Bei der Discussion der Vorträge kann auch englisch und französisch gesprochen werden.

**Dienstag, den 3. Juni 1902.** Vormittags 9<sup>1</sup>/<sub>2</sub> Uhr: Versammlung in der städtischen Tonhalle. Es spricht 1. Hr. Director Freiherr v. Rolf über: „Die Entwicklung der Rheinschiffahrt“; 2. Herr Director Schleifenbaum über: „Das Drahtseil im Dienste der Schiffahrt“. — Nachmittags 3 Uhr: Einzelbesuch der Ausstellung, an welchem die Damen theilnehmen, oder Besuche von technischen Anlagen in Düsseldorf und dessen nächster Umgebung ohne Damen. Zum Empfange solcher Besuche haben sich nachstehende Firmen bereit erklärt:

1. Düsseldorf-Ratinger Röhrenkesselfabrik vorm. Dürr & Co., 2. Rheinische Metallwaren- und Maschinenfabrik, 3. Hamel & Lueg, 4. Maschinenfabrik Hohenzollern, 5. Ernst Schiefs, Werkzeugmaschinen-Fabrik, 6. Act.-Ges. Oberbiller Stahlwerk, 7. Hein, Lehmann & Co., 8. Prefs- und Walzwerk Reisholz, 9. Louis Soest & Co., Reisholz, 10. Oeking & Co., Lierfeld, 11. J. P. Piedboenf & Co., Röhrenwerk Act.-Ges. in Eller, 12. Benrather Maschinenfabrik A.-G., 13. Brückenbau Flender A.-G., Benrath, 14. Rheinische Metallwaren- und Maschinenfabrik (Rather Werk), 15. Sack & Kieselbach in Rath, 16. Maschinenfabrik Sack, G. m. b. H. in Rath, 17. Stahlwerk Krieger A.-G., 18. de Fries & Co. in Heerdt, 19. Duisburger Maschinenbau-Actiengesellschaft vorm. Bechem & Kectman.

Am Mittwoch, den 4. Juni, werden in Gruppen technische Ausflüge nach entfernten Werken unternommen und zwar werden besucht:

Erste Gruppe, Dortmund: Eisen- und Stahlwerk Hoesch; Union, A.-G. für Bergbau, Eisen- und Stahl-Industrie; Hörder Bergwerks- und Hüttenverein, Hörde. Zweite Gruppe, Ruhrort: Rheinische Stahlwerke in Meiderich; Actiengesellschaft Phoenix in Laar. Dritte Gruppe, Essau: Gufstahlfabrik Fried. Krupp. Vierte Gruppe, Oberhausen-Sterkrade: Gutehoffnungshütte. Fünfte Gruppe, Gelsenkirchen: Die bedeutendsten westfälischen Kohlenzechen. Sechste Gruppe, Mülheim-Köln a. Rh.: Carlswerk von Fe'ten & Guilanme, A.-G., Schiffswerft von Gebrüder Sachsenberg.

Am Donnerstag, den 5. Juni, wird eine Rhein-fahrt nach Bingen und Königswinter stattfinden, an welcher die Damen theilnehmen werden. Auch sonst ist für die Unterhaltung der Damen in ausreichender Weise gesorgt. Sie werden u. a. unter Führung von Künstlern die Kunstausstellung, die Kunstakademie und einige Künstlerateliers besuchen, sowie einen Ausflug nach Krefeld zur Besichtigung der dortigen Seiden- und Sammetfabriken und der Königl. höheren Textilschule unternehmen. Endlich wird für die Damen noch eine Exursion nach Vohwinkel, Elberfeld, Kronenberg und Remscheid veranstaltet werden. — Bemerk sei noch, daß für die fremdländischen Herren und Damen außerdem wahlweise folgende Reisen nach deutschen Seestädten vorgesehen sind:

I. Bremen, Bremerhaven, Norderney. II. Hamburg, Cuxhaven, Helgoland. III. Kiel, Ostholstein, Lübeck. IV. Stettin, Swinemünde, Rügen. V. Elbing, Marienburg, Danzig.

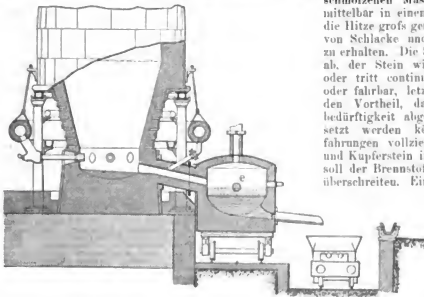
Auch bei diesen Reisen wird den Theilnehmern Gelegenheit geboten, unter sachverständiger Führung eine Reihe der bedeutendsten großgewerblichen Anlagen, namentlich Schiffswerfte, Hafen- und Kanalbauten zu besichtigen. Daneben werden herrliche Ausflüge nach den anstrengenden Versammlungstagen eine gewiß jedem recht willkommenen Erholung sein und den würdigen Schlufs des Congresses bilden.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Hochöfen ohne Gestell.

Unter diesem Titel veröffentlicht Ino L. Stevenson im „Engineer“ vom 17. Januar das Project eines Hochofens mit Spurofenzustellung zum Eisenerzschmelzen. Derselbe soll zur Erzeugung jeder Art von Roheisen ausgezeichnet geeignet sein, besonders, wenn dieses in eine Gießmaschine abgestochen oder in einer Pfanne unmittelbar nach einem Mischer, Bessemerconverter oder Martinofen befördert werden soll.

Der Boden des Stevenson-Ofens liegt, wie aus nachstehender Zeichnung erhellt, nur wenige Zoll unter den Formen und ist nach dem Abflus zu geneigt. Letzterer steht durch ein mit feuerfestem Futter versehenes Abflusrohr mit einem gedeckten Vorherd in Verbindung, welcher imstande ist, eine Hochofenerzeugung von mindestens 6 Stunden aufzunehmen, was



bei einer Tagesproduction von 200 bis 250 t einer Fassung von 50 bis 60 t entspricht. Metall und Schlacken fließen so, wie sie sich bilden, in den Vorherd ab. Aus diesem tritt die Schlacke, sobald sie das Niveau des Auges erreicht, selbstthätig aus. Das Eisen wird periodisch abgestochen und gelangt in eine Gießpfanne, in welcher es dem Gießbett bezw. dem Stahlwerk zugeführt wird. Die Vortheile des beschriebenen Ofens sind nach Stevenson folgende:

1. Der bei den Hochöfen gewöhnlicher Art bestehende Uebelstand des Durchfressens der Gestellwände fällt hier fort.
2. Die Gefahr des Verbrennens der Formen ist ausgeschlossen.
3. Es ist weniger Wasser zur Kühlung der unteren Ofentheile erforderlich.
4. Der Ofen arbeitet regelmäßiger und ermöglicht dadurch die Erzielung einer besseren Eisenqualität.
5. Es wird an Arbeit beim Reinigen des Ofens gespart.
6. Die Schlacke kann nicht in die Formen gelangen.
7. Die Möglichkeit, daß das Metall durch das Stichloch bricht, ist ausgeschlossen.
8. Die Bildung von Ofensäuren wird vermieden.
9. Es findet keine Formenveränderung im unteren Theile des Ofens statt.

10. Die Windzufuhr ist regelmäßiger, weil der Herd des Ofens nicht abwechselnd voll und leer steht.

Bei der vorstehend wiedergegebenen Schilderung hätte Stevenson darauf hinweisen müssen, daß das Princip der Spurofenzustellung, obgleich es im Eisenhüttenwesen keinen Boden gefunden hat, in der Kupferhüttenpraxis und zwar mit dem günstigsten Erfolge in Anwendung steht. Man bedient sich desselben bekanntlich beim Verschmelzen stark eisenhaltiger Kupfererze (gerösteter Pyrite), um das längere Verweilen der geschmolzenen Massen im Herde des Hochofens zu vermeiden. Indem man so die Trennung des Steins von der Schlacke aus dem Ofeninnern in einen Vorherd verlegt, vermeidet man die Bildung von Ansätzen und Ofensäuren und die mit der Entfernung desselben verbundenen zeitraubenden und schwierigen Arbeiten. Aus dem Spurofen fließen daher die geschmolzenen Massen wie beim Stevenson-Ofen, unmittelbar in einen Vorherd oder Sammler, in welchem die Hitze groß genug ist, um die zur scharfen Trennung von Schlacke und Stein erforderliche Dünnflüssigkeit zu erhalten. Die Schlacke fließt wie oben selbstthätig ab, der Stein wird entweder periodisch abgestochen oder tritt continuirlich aus. Die Vorherde sind fest oder fahrbar, letztere (von Stevenson adoptirt) bieten den Vortheil, daß sie bei einretrender Reparaturbedürftigkeit abgefahren und durch einen neuen ersetzt werden können. Nach amerikanischen Erfahrungen vollzieht sich die Trennung von Schlacke und Kupferstein im Vorherde ohne Schwierigkeit, auch soll der Brennstoffverbrauch den des Tiegelofens nicht überschreiten. Einer der leistungsfähigsten Ofen dieser

Art ist der Herreshof-Ofen, mit welchem man auf den Nicholsonswerken bei Brooklyn sehr gute Erfolge erzielt hat. Es liegt natürlich nahe, die günstigen Erfahrungen des Kupferhüttenwesens auf die Eisenindustrie zu übertragen, ebenso wie umgekehrt die Kupferindustrie z. B. von der Anwendung der Bessemerbirne die größten Vortheile gerneht hat. Der Stevenson-Ofen, welcher, unter Beibehaltung des für Eisenhochöfen üblichen Profils, den Kupferschmelzofen im Princip nachgebildet ist, ist ein Vorschlag in diesem Sinne.

### Erzeugung an Bessemerstahlblöcken und Schienen in den Vereinigten Staaten im Jahre 1901.

Die Gesamtterzeugung an Bessemerstahlblöcken betrug im Jahre 1901 8852 715 t gegen 6 791 726 t in 1900, weist mithin eine Zunahme von 2 060 989 t, d. h. von über 30 % auf.

In den sechs letzten Jahren wurden erzeugt:

Jahr	Bessemerstahlblöcke t	Jahr	Bessemerstahlblöcke t
1896	3 982 624	1899	7 707 736
1897	5 562 920	1900	6 791 726
1898	6 714 761	1901	8 852 715

Die nachstehende Tabelle weist die Erzeugung der einzelnen Staaten an Bessemerstahlblöcken seit 1898 nach.



Staaten	1898	1899	1900	1901
	t	t	t	t
Pennsylvanien . . . . .	3456690	4032379	3544551	4362134
Ohio . . . . .	1512941	1706105	1410334	2189324
Illinois . . . . .	1122721	1230626	1133420	1345404
Andere Staaten . . . . .	622410	738725	703421	955853
Insgesamt . . . . .	6714762	7707835	6791726	8852715

Die Erzeugung aller Arten von Bessemerstahlschienen belief sich im Jahre 1901 auf 2881633 t gegen 2399712 t im Jahre 1900 und 2276619 t in 1899.

Nachstehende Tabelle zeigt die Erzeugung von Bessemerstahlschienen der einzelnen Staaten in den letzten vier Jahren:

Staaten	1898	1899	1900	1901
	t	t	t	t
Pennsylvanien . . . . .	1069615	1244404	1214379	1428504
Andere Staaten . . . . .	917098	1032215	1185333	1453149
Insgesamt . . . . .	1986713	2276619	2399712	2881633

(Nach „The Bulletin“ vom 10. März 1901.)

#### Kokszerzeugung Frankreichs im Jahre 1901.

Im Jahre 1901 wurden in Frankreich 1300 000 t Koks hergestellt gegen 1660 000 t im Jahre 1900. Die Erzeugung ist mithin im Vergleich zum Jahre 1900 um 390 000 t oder beinahe ein Fünftel der Jahresausbeute zurückgeblieben.

(„L'Industrie Metallurgique“.)

#### Das Stahlwerk von Monterey in Mexiko.

Zur Ergänzung unserer früheren Mittheilungen\* über das genannte Werk mögen die folgenden Angaben dienen, welche einem kürzlich erschienenen Bericht des belgischen Ministerpräsidenten in Mexiko entnommen sind:

Mexiko enthält zahlreiche, sehr reiche Eisenerzlager, die bisher nur in sehr geringem Umfang ausgebeutet wurden. Im Staate Hidalgo bestehen Hochofen, in denen Gußeisen nach demselben Verfahren erzeugt wird, das am Anfang des vergangenen Jahrhunderts üblich war; an verschiedenen anderen Orten Mexikos bestehen ebenfalls gänzlich veraltete Werke, deren Production eine sehr geringe ist.

Stahlfabrication wird noch gar nicht betrieben, so daß Mexiko in seinem Bedarf an Eisen und Stahl, der täglich zunimmt, fast gänzlich auf das Ausland angewiesen ist. Zwar hatte man schon seit langer Zeit daran gedacht, die Ausbeutung der Eisenerzvorkommen in großem Maßstab zu betreiben, doch schreckten die Industriellen immer wieder vor der Schwierigkeit zurück, die Transportverhältnisse günstig zu gestalten. Erst im Jahre 1900 traten ansässige Industrielle und Kapitalisten zu einer Gesellschaft mit 10 Millionen Piastern (20 Millionen Mark) zusammen, deren Zweck der Bau und Betrieb von Hochofen sowie Stahl- und Eisenwerken in Monterey, der Hauptstadt des Staates Nuevo Leon, sein sollte. Die Arbeiten sind bereits bedeutend vorgeschritten. Monterey bildet hierfür wegen der Nähe der Eisenerzgruben und Kohlenbergwerke, ferner wegen der leichten und billigen Verkehrsmittel äußerst günstige Bedingungen.

Die am Berge Carrizal mittels Tagebau gewonnenen Erze werden mittels einer 1700 m langen Seilbahn von oben bis in die Ebene geführt, von wo aus eine von der Gesellschaft gebaute Zweigbahn dieselben bis nach dem Bahnhof von Goloudrina bringen wird. Die Ent-

fernung zwischen dieser Station und Monterey beträgt 92 km, doch wird sich der Transport auf dem sehr geringen Preis von 90 Centavos, d. h. von ungefähr 1,80  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne stellen. Die eigens dazu gebauten Transportwagen, von einer Ladefähigkeit von je 25 t, werden das Erz ohne Umladung von dem Gewinnungsorte bis nach dem Hüttenplatz bringen. Unter diesen Umständen berechnet man, daß der Preis einer Tonne Erz an der Verbrauchsstelle 5 Piaster nicht überschreiten wird. Nach zahlreichen Analysen beträgt der Gehalt der Erze an Eisen 45 % bis 69 %, als Mittel können 60 % angenommen werden. Die Erze enthalten auch in geringer Menge Kalk; im übrigen können Steinbrüche dem Werk zu billigen Preisen Kalk liefern.

Die Gewinnungskosten für die Kohle berechnet man auf 2,25 Silberpiaster f. d. Tonne. Infolge der nöthigen Amortisirung des Bergwerks, der Baukosten für eine Zweigbahn zum Aufschluß des Kohlenfelds, ferner der Kosten für die Inbetriebsetzung der Anlage, schließlich unter Berücksichtigung der Transportkosten der Kohle nach dem Hüttenplatz, wo die Koksofen stehen werden, wird sich der Preis f. d. Tonne Koks auf der Hochofengehit nach den angestellten Berechnungen auf 15 Piaster stellen, doch hofft man unter dieser Zahl zu bleiben. Ehe die Kohlenfelder wirklich ausgebeutet werden, wird noch ziemlich viel Zeit vergehen; wenn daher, wie man hofft, der Hochofen in nächster Zeit in Betrieb kommt, wird man einstweilen sich des ausländischen Koks bedienen müssen, der übrigens mit wenig Kosten von Tampico her durch die, einer belgischen Gesellschaft gehörige Golfseilbahn eingeführt werden kann.

Die Flußeisenerzeugung wird sich vorläufig auf die Siemens-Martinanlage beschränken, doch ist für später auch eine Converteranlage in Aussicht genommen. Der Hochofen auf eine tägliche Production von 450 bis 500 t berechnet soll im Anfang des Jahres 1902 in Betrieb kommen, während der Bau des Stahlwerkes weniger rasch vorgeschritten ist, so daß etwa noch ein Jahr bis zu seiner Inbetriebsetzung vergehen wird. Das Werk wird vervollständigt durch eine Gießerei mit 2 Cupolöfen, in der die verschiedensten Gießwaren hergestellt werden sollen, und durch eine bereits fertige Montagehalle mit Verwendung von Elektrizität als motorische Kraft.

Der Selbstkostenpreis f. d. Tonne Roheisen wird auf 24 Piaster, und zwar wie folgt, berechnet:

1700 kg Erz, mit durchschnittlichem	
Gehalt von 60 % . . . . .	8,50 Piaster
700 kg Koks, die Tonne zu 15 Piaster . . . . .	11,25 „
500 kg Zuschläge . . . . .	0,50 „
Hochofenarbeit . . . . .	3,75 „
zusammen . . . . .	24,00 Piaster

Man ist jedoch der Meinung, daß die Selbstkosten, bei voller Thätigkeit des Werkes, der Erz- und Kohlenförderung, unter diese Summe heruntergehen werden.

Der Selbstkostenpreis für Stahlschienen wird auf höchstens 50 Piaster (100  $\mathcal{M}$ ) f. d. Tonne berechnet. Träger und Profileisen werden sich etwas höher stellen. Hiernach läßt sich ungefähr beurtheilen, mit welchem Gewinn das Werk arbeiten wird, wenn man mit diesen Preisen diejenigen vergleicht, welche für die entsprechenden ausländischen Eisenwaren in Mexiko bezahlt werden. So kosten Stahlträger von 5 bis 9 m 120 Piaster (240  $\mathcal{M}$ ) die Tonne, von 10 bis 12 m 130 Piaster (260  $\mathcal{M}$ ), U-, L-, T-Eisen 190 Piaster (380  $\mathcal{M}$ ). Die Stahlschienen stellen sich verhältnismäßig billiger, weil die Eisenbahngesellschaften das Vorrecht besitzen, sie zollfrei einzuführen, ferner, weil für sie besondere Tarifsätze auf den amerikanischen Eisenbahnen bestehen. Abgesehen von den Schienen besteht zwischen

\* „Stahl und Eisen“ vom 15. Januar 1902, S. 116.

\* Nach den oben erwähnten Mittheilungen wird der Hochofen eine Tageserzeugung von nur 350 t liefern.

dem Selbstkostenpreis für das zu Monterey zu fabricirende Material und dem Verkaufspreis auf dem Markt in Mexiko ein Unterschied von mehr als 100 %.

Der jährliche Gesamtbedarf Mexikos an Eisen- und Stahlwaaren wird gegenwärtig auf 180 000 t geschätzt; dieser würde durch einen einzigen Hochofen von der Größe des zu Monterey erbauten zum größten Theil gedeckt werden, da dieser jährlich 160 000 t Roh-eisen zu liefern vermag, eine Menge, die, in den Convertern weiter verarbeitet, 130 000 t Stahl ergibt.

Man rechnet indessen auf eine, mit dem Wohlstande Mexikos wachsende Verwendung von Eisen und Stahl für die öffentliche und private Bauhätigkeit, ebenso auf eine Erneuerung des Schienennetzes, welches schon vor 15 bis 20 Jahren gelegt ist. Endlich hofft man auch, daß der verhältnismäßig niedere Selbstkostenpreis eine Ausfuhr der gewonnenen Producte, besonders nach Südamerika, gestatten werde. Zwei Umstände hat jedoch die Gesellschaft von Monterey zu fürchten, erstens die Concurrenz des amerikanischen Eisen- und Stahltrasts, der bei seinen enormen Mitteln, ohne Schwierigkeit, für Mexiko Preise festsetzen kann, die niedriger sind als die in Monterey erzielten Selbstkosten, und ferner den Wettbewerb ähnlicher Gesellschaften im Lande selbst und die dadurch hervorgerufene Ueberproduction.

(Nach den Berichten über Handel und Industrie vom 8. März 1902.)

### Die Berg- und Hüttenindustrie Griechenlands.\*

Infolge der in den letzten Jahren lebhaft gestiegenen Nachfrage nach allen Metallen und vorzüglich nach Eisen- und Manganerzen hat die Montanindustrie Griechenlands von neuem einen bedeutenden Aufschwung genommen. An erster Stelle stehen die Berg- und Hüttenwerke von Laurion, darauf folgen an Bedeutung die Magnesitgruben von Euböa, die Eisen- und Manganerze vom Grammatiko (bei Marathon), Siphnos, Seriphos und Milos, die Schwefelerze und gegenwärtig auch die reichen Marmore von Attika, dem Peloponnes und von den Inseln. Die Mühleisen- und Gipsbrüche von Milos, die berühmten Schmirgelgruben von Naxos gehören dem Staate. Ihm gehören ferner die im Jahre 1887 auf Milos entdeckten merkwürdigen Silbererz-Lagerstätten mit Schwerspath, welche die Gesellschaft „Siphnos-Euböa“ erschloß, die daselbst Bleierze abbaut.

Die erste Stelle unter den Metallen Griechenlands nimmt das Blei ein. Es wurden im Jahre 1900 1918 t bleihaltige Producte im Werthe von 7 1/2 Millionen Mark erzeugt, wovon 7 Millionen auf silberhaltiges Werkblei entfallen. Dagegen war die Menge des Verkaufsbleis unbedeutend, sie betrug nur 245 t; letzteres wird auf den „Usines de Laurium“ dargestellt, woselbst seit 1890 die Entsilberung eines Theiles der Werkbleierzzeugung durch Zink eingeführt worden ist. Das erzeugte Weichblei dient der einheimischen Industrie zur Bleiröhren-, Schrot- und Bleiweißfabrication. Bleierze sind im Laurion sehr verbreitet. Sie kommen als Contactlagergänge vor in den altkrystallinen Gesteinen, sowie in den Kalksteinen und Glimmerschiefern der Kreideformation. Silberhaltiges Blei enthalten auch noch die in großen Anhäufungen vorhandenen Berg- und Waschaldden (Evoladen) und die Bleischlacken der Alten. Die Wiederaufnahme der alten Silbergruben Laurions, welche einen so großen Einfluß auf die ganze Entwicklung der griechischen Montanindustrie ausgeübt hat, datirt vom Jahre 1864,

in welchem die französische Gesellschaft Hilarion Roux & Cie. eine Hütte in Ergasteria zur Verschmelzung der alten Haldenschlacken gegründet hatte. Im Jahre 1873 verkaufte die Gesellschaft Hilarion Roux & Cie. infolge von Concessionsstreitigkeiten ihren Besitz, mit Ausnahme der Gruben selbst, an ein griechisches Consortium, und es gingen so aus der alten Gesellschaft zwei neue, „Les Mines du Laurium“ und „Les Usines du Laurium“, hervor. Letztere erhielt das ausschließliche Recht, die alten Schlacken- und Wäschaldden zu verschmelzen. Sie verbesserte das Aufbereitungs- und Hüttenwesen und schuf auch die nöthige Bahnverbindungen. Noch heute verschmelzen die Hütten von Laurion aufbereitete metallhaltige Erde (local Evoladen genannt) und die nur noch in geringer Menge vorhandenen alten Bleischlacken. Ferner gewinnt die Gesellschaft aus ihren Gruben von Nikias (im Norden von Laurion) und denen des Laureotischen Olympos Rotheisenerze und manganhaltige Brauneisenerze, welche entweder roh oder nach Röstung der darin enthaltenen Mangan- oder Eisenspathe ausgeführt werden. Diese Erze enthalten im Durchschnitt 34 % Eisen, 17 % Mangan, 5 % Kieselsäure und 0,3 % Blei. Außerdem liefern diese Gruben noch mangan- und eisenhaltige Bleizuschläge mit 7 % Blei, 2000 g Silber auf die Tonne Blei, 33 % Eisen und 12 bis 15 % Mangan und einen eisenhaltigen Bleiglanz mit 20 bis 30 % Blei. Ferner kauft die Gesellschaft von verschiedenen Gruben in Laurion ähnliche Bleiglanze und bleihaltige Erze als Zuschläge für ihre Verhüttungsarbeit. Bleierze bezieht sie auch aus Siphno (antimonhaltig), Mykonos (reich an Silber), Karamanien (silberarm), Macedonien (manganhaltig) und endlich verschneidene Silbererze (Barytine) von Milos. In den verschiedensten Beschickungs-Verhältnissen verschmelzen die Hütten in 14 Tiegelöfen jährlich gegen 100 000 t Beschickung.

Da, wie bereits erwähnt, der Vorrath an alten Schlacken beinahe ganz erschöpft und auch die reichen Evoladen verschmolzen sind, so bleiben für den gegenwärtigen Betrieb nur noch arme, sandige, Aufspatthaltige Evoladen von Soureza, Kallias und Vallée Noria, mit 2 bis 3 1/2 % Blei und 2400 bis 3900 g Silber auf die Tonne Blei, übrig, welche, gemengt mit den Waschaldden der alten Wäsch (mit 2,43 % Blei) und den Schlämmen der Klärsümpfe, ein Waschgut im Gehalte von 2,83 % Blei darstellen. Aus diesen armen Erzen gelingt es, mit der vor 8 Jahren erbauten Wäsch Waschproducte mit 6 1/2 bis 10 1/2 % Blei herzustellen, welche zusammen mit eisenhaltigen Zuschlägen und theilweise Hüttenrauch brikketirt werden. Diese Brikkets bilden den Hauptbestandtheil der Beschickung. Der durchschnittliche Metallgehalt der Beschickung für die Bleischachtföfen fällt von Jahr zu Jahr; während er im Jahre 1880 noch 11,98 % betrug, stellte er sich 1890 auf 10,18 % und 1898 sogar auf nur 5,58 % Blei.

Der Abbau von Bleierzen wird auch von der zweiten der obengenannten Gesellschaft „Les Mines du Laurium“ betrieben. Die ursprünglich abgebauten Lager von Camaressa, welche halb aus Zinkerzen (besonders Zinkspat), halb aus silberhaltigen Bleierzen bestanden, sind zum Theil erschöpft, es stehen ihr aber noch reiche Bleierzlagerrstätten in Spitharopossi und Theriko sowie Blei- und Manganerze in Plaka und Dipseliza zur Verfügung. Die Gesellschaft hat zwölf Pilzföfen für die Verschmelzung der Bleierze, sowie Schacht- und Flammöfen für die Calcinir- und Röstarbeit gebaut.

Eine dritte, Bleierz gewinnende Gesellschaft ist die Compagnie Française des Mines du Sannim. Dieselbe baut außer Blei- noch Zink-, Mangan- und Eisengruben ab; sie besitzt zwei Concessionen: a) Sannim im südlichen Theile von Laoreon, welche in dem krystallinischen Kalkstein bestehenden Grundgestein Zinkerze enthält, während sich in den oberen Schichten

\* Nach einem Aufsatz von Cordella in der Zeitschrift für das Berg-, Hütten- und Salinenwesen im Preussischen Staate\* 1901 S. 351. — Die statistischen Mittheilungen für das Jahr 1900 sind der „Mineral Industry“ Vol. IX entnommen.

Bleierz und Rotheisenstein finden, und 16) Vromoposi, gegenüber der Insel Makronisi, im östlichen Theile von Laurion. Der Bergbau ist hier auf reiche, manganhaltige Brauneisenerze gerichtet, in welchen sich häufig eingesprengter Bleiglanz findet. Die letzteren werden an die Hütten von Laurium verkauft, während die Eisenerze zur Ausfuhr kommen. Ferner ist noch die Compagnie Française „Serphe-Spiliasza“ zu erwähnen, welche die Eisengruben von Seriphos und die Blei- und Eisengruben in Spiliasza (Laurion) abbaut.

Außerhalb Laurion kommen Bleierze noch in Euböa bei Karystos und auf Siphnos vor. Beide Lagerstätten gehören der Comp. Siphnos-Euböe. Die von Karystos enthält 15 bis 20% Blei, 800 bis 1000 g Silber in der Tonne Blei und einen wechselnden Gehalt von Kupfer. Örtliche Schwierigkeiten, Verwerfungen der Erzgänge und der reichliche Wasserandrang haben die Gesellschaft genöthigt, die Arbeiten einzustellen, und ist der Abbau dieser reichen Lagerstätte bis jetzt noch nicht wieder aufgenommen. Auf Siphnos hat man reiche Eisenerze, mit Zink- und Bleierzen vermischt, angefahren. Die Bleierze werden in Laurion verhüttet.

Die zweite Stelle in der griechischen Mineralproduktion nimmt die Förderung von Eisen- und Mangangerzen ein, welche im Jahre 1900 531 850 t im Werthe von annähernd  $5\frac{1}{2}$  Millionen Mark betrug. Wie bereits oben erwähnt, kommen Eisenerze im südlichen Bergland von Laurion als Hämatit vor, entweder als Contactlagergänge oder als Eisenhut der Zink- und Bleierze (Saurier). Im nördlichen Theile sind sie manganhaltig, und bilden, entweder als Oxide oder Sphate auftretend, mächtige parallele Bänder, NO SW streichend, mit 10 bis 18% Mangan und 30 bis 40% Eisen (Dardesa, Daskalio (Nikin), Spiliasza, Vromoposi u. s. w.). Alle diese Lagerstätten sind im Abbau begriffen. Bei dieser Gelegenheit sei der Liste der oben erwähnten laureotischen Bergwerksgesellschaften noch die Société Anonyme des Mines de Dardesa hinzugefügt, welche stellenweise mit Schwefelkies und Bleiglanz durchsetzte Mangan- und Eisenspatherze abbaut. Die Eisenmangangerze mit 32 bis 34% Eisen und 13% bis 15% Mangan werden exportirt, die Bleierze mit 8 bis 18% Blei auf den Hütten in Laurion verschmolzen.

Ein lebhafter Betrieb auf Eisenstein besteht auch auf Seriphos, einer kleinen Insel der Cycladen. Die Lagerstätte besteht aus Rotheisenstein, Brauneisenerz und Magnetisenstein. Die Brauneisenerze sollen im Durchschnitt 52% Eisen, 0,5% Mangan, 1,5% Kalkerde, 6,5% Kieselsäure und 0,04% Phosphor enthalten, die Rotheisenerze 49% Eisen, 1,8% Mangan, 7% Kalkerde, 3,5% Kieselsäure und 0,025% Phosphor. Weitere Vorkommen sind die von Kythnos und Grammatiko. In Kythnos sind die alten Baue vor einigen Jahren wieder aufgenommen und beträchtliche Mengen Eisenerz mit 50% Eisen und 2 bis 3% Mangan angefahren worden. Die Eisenerzlagerstätten hören in der Tiefe auf, indem sie nicht durch den Glimmerschiefer fortsetzen, auf welchem der erzführende Kalkstein aufliegt. In Grammatiko tritt das Eisenerz als gangartige Spaltenausfüllung im Kalkstein auf. Es wird an diesem Punkte ein lebhafter Bergbau betrieben und hat man zum Transport der Erze zum Meer eine 15 km lange Eisenbahn und im Hafen von Limeona einen Quai zum Verladen der Erze gebaut. Außerdem kommen noch Eisenerze in Siphnos und Skyros vor. Die Mangangerzvorkommen in Laurion, Dardesa, Daskalio und Spiliasza sind schon oben erwähnt. Es sind dies besonders manganhaltige Hämatite und stellenweise Eisen-Mangancarbonate (mit viel Eisenkies imprägnirt), welche im östlichen und nördlichen Erzrevier von Laurion in großen Massen auftreten. Die parallel bandartig oder schlauchartig angestreckten, NO SW streichenden Lagerstätten haben 10 bis 15 m Breite,

3 bis 6 m Mächtigkeit und mehrere Kilometer Länge. In Dyspeles kommen uesterweise Mangannassen in der Blei- und Eisenformation vor, welche 30 bis 40% Mangan enthalten und bis 30 m mächtig sind. Ferner ist noch das Mangangerzvorkommen in Milos bemerkenswerth, welches aus beckenartigen Tertiärlagerungen mit Trachytzeröllen und Schwerspath besteht. Das Erz wird in großen Massen abgebaut und ausgewaschen. Die Petrefakten sind zu Mangangerz umgewandelt. Man gewinnt hier jährlich 10- bis 15000 t Erz mit 32 bis 41% Manganoxyl. Mangangerze hat man auch im Peloponnes und auf der Insel Andros gefunden, aber die meisten sind sehr quarzreich und werden deshalb nicht abgebaut.

Rotheisenindustrie. Trotz der von Jahr zu Jahr wachsenden Eisensteinproduktion und des gesteigerten Bedarfs an Rotheisen für die Maschinenindustrie sind Eisenhütten in Griechenland bis jetzt noch nicht errichtet, weil Griechenland keine Steinkohlen besitzt und der griechische Markt für größere Mengen von Rotheisen noch nicht aufnahmefähig ist. Gegenwärtig haben jedoch die Aufschleifung des Steinkohlenlagers von Heraklea im benachbarten Kleinasien und das gelöste Problem der Hochofengasbenutzung für Gasmaschinen dazu geführt, die Anlage einer Eisenhütte ernstlich in Erwägung zu ziehen. Es besteht der Plan, die laureotischen Roth- und Mangangerze an Ort und Stelle zu verschmelzen und täglich ungefähr 100 t Spiegeleisen zu erzeugen, wozu Schmelzkoks von Heraklea verwendet werden soll, dessen Fracht f. d. Tonne nur 6 Frs. beträgt, gegen 14 Frs. für die gleiche Menge europäischen Koks. Die Hochofengase würden in diesem Falle continuirlich 2500 P. S. erzeugen, wovon 500 auf das Hochofengebläse und alle übrigen Einrichtungen der Hütte gebraucht würden. Die übrigen Pferdekkräfte sollen an die französische und griechische Gesellschaft in Laurion abgegeben werden.

Den Eisen- und Mangangerzen folgt an Wichtigkeit das Zink. Die Ausbeute an eröstetem Galmei betrug im Jahre 1900 18751 t im Werthe von 1 660 000  $\mathcal{M}$ . Er stammt zum größten Theil ebenfalls aus Laurion. Die reichsten Lagerstätten kommen im Marmor von Kanares vor, woselbst sie zwei Systeme von gangartigen Spaltenausfüllungen bilden, die eine Mächtigkeit von 1 bis 10 m haben. Die einen streichen 40 bis 45° NO, sie haben den Namen Griffon erhalten, während die anderen, die unter 30 bis 35° NW streichen, Griffon-Croisseurs genannt worden sind. Aus diesem Erzvorkommen hat die französische Gesellschaft „Les Mines du Laurium“ bis jetzt über 700 000 t theilweise kupfer- und bleihaltigen Zinkspath mit 30 bis 60% Zink gewonnen. Neben diesem giebt es jedoch in der Bergbaubezirke von Kanares und Plaka auch Zinkblende in beträchtlichen Quantitäten. Ferner kommen Zinkerze in Peutelikon und Euböa in griffonartigen Lagerstätten vor, welche gleichfalls im Abbau begriffen sind. Endlich sind noch die Gruben von Siphnos zu erwähnen, welche von der Gesellschaft Siphnos-Euböe wieder aufgenommen und vielfach durch Versuchsarbeiten untersucht sind. Auch diese sind gegenwärtig in Betrieb.

Eine weitere bedeutende Industrie ist der Bergbau auf Schmirgel. Von diesem werthvollen Mineral wurden im Jahre 1900 6328 t im Werthe von 566 000  $\mathcal{M}$  gewonnen. Der beste Schmirgel befindet sich auf der Ostseite der Insel Naxos, woselbst er stockartige Massen im Kalkstein bildet. Wegen seiner großen Härte wird er nur durch Feuersetzen abgebaut. Er ist feinkörnig und besitzt nach zahlreichen in Paris ausgeführten Analysen 93,5% Thonerde. Die anderen in Griechenland bekannten Schmirgelvorkommen in Paros, Heraklea und Sikinos werden nicht abgebaut.

Für den Eisenhüttenmann ist noch das Vorkommen von Magnesit von besonderem Interesse. An rohem und gebranntem Magnesit sowie an Magnesitziegeln

wurden zusammen im Jahre 1900 erzeugt 18618 t im Werthe von annähernd 417 000  $\mathcal{M}$ . Der kryptokrystallinische Magnesit kommt in großen abbauwürdigen Massen in Euböa vor, wo er bei Mantadi und Achmetaga gangförmige Lagerstätten von 15 bis 18 m Mächtigkeit bildet. Man schätzt, daß der Hauptgang Elafossonia mehrere Millionen Tonnen Magnesit enthält. Derselbe ist hart, weiß und besteht aus 96,75% Magnesiumcarbonat. Die Gruben stehen durch eine schmalspurige Bahn von 3½ km Länge mit dem Hafen von Kimasi in Verbindung. Der Magnesit wird gegenwärtig von der griechischen Société des travaux publics et communaux abgebaut und entweder im rohen Zustand oder in Form von feuerfesten Magnesitziegeln verschickt. Die letztgenannte Fabrication ist seit 1893 eingeführt. Der kaustische Magnesit wird durch Brennen des Rohmagnesits in Kalköfen bei einer Temperatur von 700 bis 900° erzeugt, während es zur Herstellung des todgebrannten Magnesits einer Temperatur von 1600 bis 1700° bedarf. Die Herstellung der feuerfesten Magnesitziegel geschieht in einem Gasofen (System Mendheim) bei einer Temperatur von 2000° C. Ein weiteres, ebenfalls bei Mantadi liegendes Lager wird von der englischen Gesellschaft Petrified Co. Ltd. durch Tagebau abgebaut. Das Erz wird durch eine 11 km lange Eisenbahn nach dem an der Westseite von Euböa liegenden Verschiffungshafen Hagios Joannis bei Limni gebracht. Der rohe Magnesit wird mit 20  $\mathcal{M}$ . der kaustische mit 80  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne bezahlt. Die Tonne Magnesitziegel kostet 160  $\mathcal{M}$ . Die genannten Preise sind frei Verschiffungshafen zu verstehen. Zu den übrigen nichtmetallischen Erzeugnissen der griechischen Bergwerksindustrie gehören Mühlsteine, Gips und Santorinerde. Letztere wird im Orient für Wasserbanten in ausgedehntestem Maße angewandt. Sie eignet sich vorzüglich zur Herstellung von Gipsmauerwerk für Quai- und Molomauern, für Herstellung der Grundmauern von Häusern an feuchten Orten, sowie zum Bau von Brückenpfeilern.

Während, wie oben erwähnt, Steinkohlenlager in Griechenland nicht gefunden worden sind, kommt Braunkohle an vielen Orten vor, doch stehen nur die Gruben von Kumi und Oropos seit vielen Jahren, die von Aliveri und Megara seit kurzer Zeit in Betrieb. Die Braunkohle der erstgenannten Gruben ist sehr gut. Man verwendet sie nicht nur zur Feuerung der Dampfkessel, sondern auch mit Vortheil zum Rösten der Galmeie in Lanrion, zum Brennen der Magnesite, zum Verschmelzen der Schwefelerze in Milos und zur Röstung geschwefelter Erze und des arsenikalischen Hüttenrauhes in Lanrion. Zum Schluß möge noch erwähnt werden, daß in Griechenland außer den bisher genannten Industrien noch eine bedeutende Salinen- und Marmorindustrie besteht.

#### Künstliche Fliessteine aus Hochofenschlacke.

Die Fabrication von Mauersteinen aus granulirter Hochofenschlacke wird in Deutschland bekanntlich seit geraumer Zeit betrieben und ist schon wiederholt der Gegenstand literarischer Erörterungen gewesen. Neu dürfte vielleicht die Herstellung von Fliessteinen aus demselben Material sein, über welche die „Iron and Coal Trades Review“ vom 17. Januar 1902 einige Mittheilungen bringt.

Das Formen und Pressen der Fliesen geschieht wie bei den Schlackeniegeln mittels einer rotirenden hydraulischen Presse (Patent Berry). Die obere schwere Tischplatte hat die Form eines Kreuzes. Sie rotirt über einem festen kreisförmigen Tisch, dessen Oberfläche glatt gehobelt und gut nivellirt ist. In den vier Armen der rotirenden Platte sind rechteckige Öffnungen angeordnet, die der größten Nummer der Fliesen entsprechen. In diese werden die Formen ein-

gesetzt und an der Platte durch Bolzen befestigt. Es sind zwei Kolben vorhanden; der erste, sehr kräftig construirt, dient zum Zusammenpressen der Fliesen, der zweite zur Entfernung derselben aus der Form. Die Arbeit vollzieht sich folgendermaßen:

Eine lose aber genau passende Metallplatte wird in die Form auf den festen, kreisförmigen Tisch gelegt. Hierauf wird die Form gefüllt und die bewegliche Tischplatte vermittelst eines Kettengetriebes um 90° gedreht, so daß die Form in die vordere Stellung gelangt. Darauf wird die Masse geebnet, abgestrichen und durch eine zweite Viertelwendung unter den kräftigen Kolben gebracht. Alsdann wird der Kolben gesenkt. Derselbe arbeitet mit einem Anfangsdruck von 35 kg/qcm, der sich am Ende des Hubes bis auf 315 kg/qcm steigert. Hierauf wird die gepresste Fliese durch eine weitere Viertelwendung in die vierte Position unter den leichten Kolben gebracht und von diesem mitsamt der losen Metallplatte aus der Form entfernt. Sie gelangt durch eine Öffnung in dem festen Tisch auf einen unter denselben stehenden Wagen. Eine vierte Wendung bringt die Form in die Anfangsposition zurück. Es ist selbstverständlich, daß alle vier Operationen gleichzeitig im Gange sind, vier Männer oder Knaben sind dadurch beständig beschäftigt; einer füllt die Formen, der zweite glättet die Masse, der dritte bedient den großen und der vierte den kleinen Kolben. Es unterscheidet sich daher der Gang der Arbeit in keiner Weise von dem bei den Ziegel- oder Cementkupperpressen üblichen Verfahren.

Die Maschine erzeugt folgende Größen: 610 × 610, 610 × 762, 610 × 914, 762 × 762 und 762 × 914 mm. Für jede Größe muß natürlich die entsprechende Form und Kolbenplatte vorhanden sein. Jede Presse ist mit der nöthigen hydraulischen Ausrüstung (Pumpen u. s. w.) versehen, das Gesamtgewicht beträgt 32 t. Das große Gewicht der Maschine und die ungeheure Kraft, welche sie ausübt, erfordert starke Fundamente, um Erschütterungen und Senkungen zu vermeiden.

#### Französische Schiffsahrtspatente und amerikanische Kohle.

Nach dem neuen Schiffsahrtspatengesetz wird die französische Regierung während der nächsten 10 Jahre die Summe von 200 000 000 Frs. auf die Förderung der Handelsmarine verwenden. Auf den Empfang der Prämie haben im Auslande erbaute Schiffe, die französischen Eigenthümern gehören, keinen Anspruch, dagegen wird die genannte Kategorie von Schiffen in Zukunft eine Prämie erhalten, die allerdings nur ein Drittel geringer ist als die von Schiffen französischer Herkunft bezogene. Letzteren wird 1 Frs. 70 Cts. f. d. Bruttotonne auf 1000 Meilen Fahrt für das erste Jahr bezahlt werden (gegen 1 Frs. 10 Cts. unter dem Gesetz von 1893). Die Prämie verringert sich jedes folgende Jahr bei Dampfern von über 3000 t um 1 Cts. für 100 t, bei 7000 t hört der progressive Charakter dieser Reduktion an. Infolge dieser Subventionierung wird eine Fahrt nach Baltimore oder Newport News weit besser lohnen als eine solche nach dem Tyne oder dem Bristol Channel, welche bisher das häufige Ziel französischer Schiffer gewesen sind. Daß die Vortheile eines solchen Schiffsahrtunternehmens in französischen und amerikanischen Kapitalistenkreisen bereits erwogen werden, geht aus einem Bericht des amerikanischen Consuls in Havre hervor, welcher auf die Vortheile hinweist, welche in Frankreich erbaute Dampfer aus der Verschiffung amerikanischer Kohle nach Europa ziehen könnten. Ein französisches Syndicat habe bereits einen Vertreter nach den Vereinigten Staaten entsandt, um mit Kohlengrubenbesitzern,

Schiffen und anderen in dieser Angelegenheit interessierten Personen Rücksprache zu nehmen. Eine französische Schiffsfahrtsprämie, ein englischer Ausfuhrzoll und eventuell noch eine amerikanische Schiffsfahrtsprämie dürften demnach eine schwere Beeinträchtigung des englischen Kohlenhandels bewirken.\*

(„The Colliery Guardian“ vom 14. März 1902.)

### French Industrial School.

Bekanntlich hat vor kurzem auf Anregung der Alliance Française der französische Krösus Lebaudy der Universität Chicago eine Million Dollars zur Errichtung einer Anstalt überwiesen, welche den Namen French Industrial School führen und den Zweck haben soll, französischen Studenten Gelegenheit zum systematischen Studium der amerikanischen Methoden in Industrie und Geschäft zu geben. Lebaudy hat sich außerdem verpflichtet, für die Unterhaltung der Anstalt zu sorgen, während die französische Regierung die Studenten, welche alljährlich nach Chicago geschickt werden sollen, auswählen und die Kosten ihres Unterhalts bestreiten will.

(Nach der „Verkehrs Correspondenz“ 1902, Nr. 11.)

### Der amerikanische „Billion-Trast“.

In dem Aufsatz „Die neuere Entwicklung der nordamerikanischen Eisenindustrie“ auf Seite 306 der letzten Nummer von „Stahl und Eisen“ enthaltene Mitteilung über die Höhe des Aktienkapitals der United States Steel Corporation hat zu irrthümlicher Auffassung Anlaß gegeben; es sei daher wiederholt, daß das Aktienkapital 1100 000 000 \$ beträgt und aus 550 000 000 \$ Vorzugsactien und 550 000 000 \$ gewöhnlicher Actien besteht. Die Bezeichnung „Billion-Trast“ erklärt sich daraus, daß abweichend von Deutschland, wo unter einer Billion eine Million Millionen verstanden wird, man in anderen Ländern darunter nur tausend Millionen, also soviel als eine Milliarde versteht.

\* Diese Ansicht steht in einigem Widerspruch zu den früher gemachten Ausführungen desselben Blattes, auf welchen eine dauernde Verdrängung der englischen Kohle durch die amerikanische nicht leicht zu befürchten steht. Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 S. 176.

### Jubiläumstiftung der deutschen Industrie.

Wir haben bereits bei früherer Gelegenheit auf den Zweck dieser Stiftung hingewiesen, welche das Interesse der technischen Welt in hohem Maße verdient. Sie soll dazu dienen, die wissenschaftliche Erforschung und Lösung technischer Fragen zu fördern und dadurch unserer rastlos vorwärts strebenden Industrie die Waffen zu liefern, deren dieselbe zu dem immer schwerer werdenden Wettkampfe auf dem Weltmarkte bedarf. Die Wissenschaft soll Führerin und Beraterin sein, während die Praxis dazu bestimmt ist, das als richtig Erkannte zu verwirklichen. Theorie und Praxis sind daher aufeinander angewiesen und nur durch ihr vereintes Wirken kann dem Fortschritt die Bahn geebnet werden. Aus dieser Erkenntnis ist der Gedanke der Jubiläumstiftung der deutschen Industrie entsprungen.

Da, wie uns mitgeteilt wird, die erste ordentliche Sitzung des Curatoriums der Stiftung im Mai, spätestens im Juni stattfinden wird, so wäre es mit Dank zu begrüßen, wenn alle Ingenieure, die der Entwicklung der Technik Interesse und Verständniß entgegenbringen, durch Anregungen und Anträge zur segensreichen Anwendung der Mittel im Sinne des § 1 der Satzungen\* dem Vorstände näher treten wollten. Es ist hierbei natürlich nicht anßer Acht zu lassen, daß nur solche Anträge berücksichtigt werden können, die wirklich zur Förderung technisch-wissenschaftlicher Zwecke dienen und vor der fachmännischen Kritik zu bestehen geeignet sind. Alle Schreiben für das Curatorium und dessen Vorstand sind an den Vorsitzenden der Jubiläumstiftung der deutschen Industrie, Herrn Geheimen Regierungsrath Rietschel in Charlottenburg, zu richten.

### Prinz Heinrich in Amerika.

Von befreundeter Seite wird uns mitgeteilt, daß ein Mitglied des „Vereins deutscher Eisenhüttenleute“, Herr P. Kreuzpointner, die Ehre gehabt hat, seiner Kgl. Hoheit dem Prinzen Heinrich eine Begrüßungsadresse bei seiner Ankunft in Altoona (Pennsylvania) zu überreichen; wir hören ferner, daß diese von Herrn Kreuzpointner verfaßte Adresse übersetzt und als ein Ausdruck der Freude der deutschen Colonie über den Besuch des Prinzen Heinrich in den Vereinigten Staaten nach Berlin gesandt werden soll.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 S. 181.

## Bücherschau.

### Le Gisement de Minerai de Fer de la Lorraine.

Unter diesem Titel wird ein Werk von M. Villain über die lothringischen Minettelager angekündigt, welches auch auf das Vorkommen der Minette in Luxemburg und Deutsch-Lothringen Bezug nimmt. Dasselbe giebt in der Einleitung eine allgemeine geographische und geologische Uebersicht unter besonderer Berücksichtigung der Ausdehnung und Abbauwürdigkeit der verschiedenen Lager. Hierauf stellt der Autor seine Theorie der Verwerfungsspalten auf, von der er die Ansicht ausspricht, daß sie bei Abbau der Lagerstätten wesentliche Dienste leisten werde. In den nächsten Capiteln werden die Becken von Longwy, Landres, Ottange und l'Orne besprochen. Den Schluß des Werkes bilden einige allgemeine Betrachtungen über Zusammensetzung und Ursprung der oolithischen Erze, sowie über den Phosphorgehalt derselben.

Ferner sind zur Besprechung eingegangen:

*Jahresbericht über die Leistungen der chemischen Technologie mit besonderer Berücksichtigung der Elektrochemie und Gewerbestatistik für das Jahr 1901.* Bearbeitet von Dr. Ferdinand Fischer, Professor an der Universität in Göttingen. 1. Abtheilung: Unorganischer Theil. Mit 230 Abbild. Leipzig, Otto Wigand.

*Soziale Aufgaben und Pflichten der Techniker.* Von Hermann Beck, Ingenieur. Dresden, O. V. Böhmer. Preis 0,80 M.

*Schlesiens Industrie unter dem Einflusse der Caprivischen Handelspolitik 1889 bis 1900* von Arthur Friedrich, Doctor der Staatswirtschaft.

(Sechshundvierzigstes Stück der Münchener Volkswirtschaftlichen Studien, herausgegeben von Lujo Brentano und Walther Lotz.) Stuttgart und Berlin, J. G. Cotta'sche Buchhandlung Nachfolger, G. m. b. H. Preis 4,50 M.

*Die Industrie der Rheinprovinz 1888 bis 1900.* Ein Beitrag zur Frage der Handelspolitik und der Cartelle von Theodor Vogelstein, Doctor der Staatswirtschaft. Mit einer Vorbemerkung von Professor Dr. Walther Lotz. (Siebenhundvierzigstes Stück genannter Stu-

dien.) Stuttgart und Berlin, J. G. Cotta'sche Buchhandlung Nachfolger, G. m. b. H. Preis 3 M.  
*Finanzielles Jahrbuch für Oesterr.-Ungarn 1901.* Herausgeb. von Gustav J. Wischniowsky, Controller der österr.-ungar. Bank. IV. Jahrgang, Wien. Verlag VIII 1, Piaristengasse 36.  
*Das Handelsgesetzbuch vom 10. Mai 1897* (mit Anschluss des Seerechts) erläutert von Samuel Goldmann, Justizrath, Rechtsanwalt am Landgericht I in Berlin und Notar. Sechste Lieferung (II. Band II. Lieferung) Berlin 1902. Verlag von Franz Vahlen. Preis 2 M.

## Industrielle Rundschau.

### Actien-Gesellschaft Westfälisches Kokssyndicat in Bochum.

Der Bericht über das Jahr 1901 lautet: „Das verfloßene Geschäftsjahr fällt mit seiner ganzen Dauer in die Zeit der Ebbe, die der Hochfluth in Handel und Industrie nachfolgte, und insbesondere in eine Periode scharfen Niederganges des heimischen Eisengewerbes. Der schroffe Rückschlag der Geschäftslage, der in gleicher Weise fast die sämtlichen continentalen Länder heimsuchte, liefs auf dem Inlandsmarkte Vertrauen sowohl wie Kauflust verloren gehen und verursachte eine tiefgreifende Stockung auf fast allen Gebieten gewerblicher Thätigkeit. Der Umstand, dafs der Umschwing der Conjunction vorzugsweise die Eisenindustrie getroffen hatte, beeinflusste naturgemäfs auch im hohen Grade den Koksmarkt und hat vor allen

Dingen den Verbrauch an Koks ganz beträchtlich vermindert. Die Hochofenwerke und auch die kleineren Abnehmer sahen sich genöthigt, infolge des Minderverbrauchs, Koks auf Lager zu nehmen und verlangten ständig weitere Einschränkung der Zufuhren. Angesichts dieser schwierigen Verhältnisse mufste die Lieferzeit großer Partien Koks bis weit in das Jahr 1902 hinausgeschoben werden. So konnte es nicht fehlen, dafs trotz der gebuchten großen Verkaufsmengen, welche im Syndicat bei Beginn des Berichtsjahres vorlagen, der Absatz, insbesondere in Hochofenkoks, von Quartal zu Quartal herabging und an den vollen Betrieb der Kokereien gar nicht mehr zu denken war. Es wurden daher fortgesetzt zunehmende Productionseinschränkungen erforderlich, um Nachfrage und Bedarf im Gleichgewicht zu halten. Die Productionseinschränkung belief sich im Berichtsjahr auf:

	Jan.	Febr.	März	April	Mai	Juni	Juli	Ang.	Sept.	Octb.	Nov.	Dec.
	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o	o/o
a) beschlossene Einschränkung . . .	5	5	10	10 resp. 16	20	25	33 1/2	33 1/2	33 1/2	33 1/2	33 1/2	33 1/2
b) thatsächlich eingetretene Einschränkung gegen die Beth.-Ziffer . . .	5,60	5,05	11,67	15,70	22,30	24,67	28,98	29,11	28,70	28,49	27,20	27,73

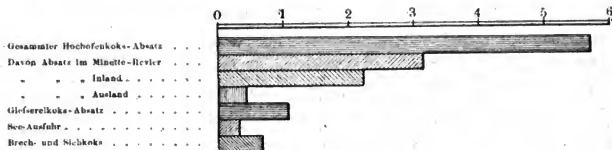
im Durchschnitt auf 21,35 %. Der statistische Rückblick auf die Absatzverhältnisse unserer Koksindustrie gewährt nach den vorstehenden Ausführungen kein erfreuliches Bild. Es betrug der Absatz im Jahre 1901 auf den sämtlichen Zechen des Oberbergamtsbezirks Dortmund: a) Erzeugung im Syndicat einschließlich der Privatkokereien 6833 567 t, b) auf den 5 außerhalb stehenden Zechen und Kokereien 488 455 t, c) auf den Zechen im Hütenbesitz 1 456 185 t, also zusammen 8 778 207 t im Werthe von 158 Millionen Mark; gegenüber dem Vorjahre, in welchem 9 644 157 t Koks erzeugt worden sind, ergibt sich sonach ein Minderabsatz von 0 %, gegen 17 1/2 % Zunahme in 1900. Bei diesem Verhältniß bleibt hervorzuheben, dafs der Koksabsatz im Syndicat gegenüber dem Jahre 1900 952 780 t weniger beträgt, entsprechend einer Abnahme von 12 1/2 %, dafs dagegen die aufstehenden Kokereien durch Neben von Koksöfen und Steigerung ihrer Production einen Zungang von 24,6 % zu verzeichnen haben. Es ist das erste Mal seit Bestehen unserer Verkaufszentrale, dafs an Stelle der Consumvermehrung, welche in den letzten 10 Jahren im Mittel 8 % betrug, eine Abnahme im Verbrauch resp. Absatz stattgefunden

hat. Das Jahr 1901 stellt sich somit neben das Jahr 1886, welches ein ähnliches Deficit (nämlich 11 %) aufweist. Der Minderabsatz des Syndicats im Berichtsjahre würde nicht so stark in die Erscheinung getreten sein, wenn nicht durch den außerordentlich umfangreichen Neubau von Koksöfen in den Jahren 1900 und 1901 die Beteiligungszißern so sehr angewachsen wären. Bei einem Zugang von 1205 neuen Koksöfen in den beiden letztverfloßenen Jahren stieg die Beteiligungsziffer von 7 094 434 t zu Ende 1899 auf 8 578 144 t zu Ende 1901, entsprechend einer Steigerung von 1483 710 t gleich fast 21 %.

Die Zollvereinsroheisen-Production betrug während des Berichtsjahres 7 785 887 t, dagegen in 1900 8 422 842 t, mithin ein Deficit von 636 955 t, gleich 7 1/2 %, gegenüber einer Zunahme von 3 1/2 % im Vorjahr.

Im Berichtsjahre zeigt diesmal der Januar den stärksten Koksabsatz mit 653 322 t, während auf den Monat September der geringste Antheil mit 520 202 t entfällt. Entsprechend den eingangs erwähnten Einschränkungszahlen stellte sich der Absatz in den einzelnen Quartalen wie in der ersten Tabelle auf folgender Seite angeben.

Der Absatz vertheilte sich auf die einzelnen Koksorten in Millionen Tonnen wie folgt:



Das Aetheilverhältniß der einzelnen Koksorten in Procenten ist ans dem nachstehenden Bild ersichtlich.



		Davon Hochofenkoks	in % des Großkoks
I. Quartal	1 917 164 t	1 426 554 t	81,33
II. „	1 703 338 t	1 270 969 t	80,79
III. „	1 584 184 t	1 105 830 t	77,18
IV. „	1 628 881 t	1 163 086 t	79,11
	<u>6 833 567 t</u>	<u>4 966 439 t</u>	

Von den vorerwähnten Hochofenkoks mengen gingen weniger: 1. ins Minetterevier 373 049 t, das sind 12 %, während noch im vorhergehenden Jahre eine Zunahme von 12 % stattfand; 2. ins Inland insgesamt 256 634 t, und zwar: nach Nassau-Siegen 18 % weniger, nach dem Kohlen-Revier 9 % weniger, an andere Hütten 6 % weniger, 3. ins Ausland (Belgien und Oesterreich) 66 resp. 25 % weniger, insgesamt weniger Absatz in Hochofen-Koks 802 330 t, gleich 13,9 %. In Gießereikoks stellte sich der Absatz um 6,4 % und in Brech- und Siebkoks um 7 % geringer. Auf den Minderverbrauch in Brech- und Siebkoks hat im übrigen der milde Winter entsprechenden Einfluß ausgeübt, während im Anfang des Jahres bei anhaltendem Froste der Absatz sich günstig gestaltet hatte.

Die Seeausfuhr hat sich fast genau auf der Höhe des Vorjahres gehalten. Die Koksabfuhr sämtlicher Ruhrzechen stellt sich im Jahresmittel arbeitstäglich auf 29 260 t im Berichtsjahre gegen 32 147 t im Jahre 1900 und 27 339 t im Jahre 1899. Bei einem Rückblick auf die Ergebnisse unserer Koksindustrie seit dem Jahre 1885 ergibt sich das folgende Bild:

	Zunahme %
1885 . . . . .	2 826 637 t
1890 . . . . .	4 187 780 t
1895 . . . . .	5 562 503 t
1900 . . . . .	9 644 157 t

Auf dem Gebiete des Tarifwesens bleiben aus dem Berichtsjahre zwei Mafsnahmen zu melden, die speciell für die Koksindustrie von Bedeutung sind. Am 1. Jnni trat ein Ausnahmetarif für Sendungen nach Luxemburg-Lothringen und den Stationen des Directionsbezirks St. Johann-Saarbrücken in Kraft, der für Koks zum zollinländischen Hochofenbetriebe eine Ermäßigung von 50 % für die Tonne erbrachte; hierbei ist vorgeschrieben, daß die Sendungen in Zügen von mindestens 50 t abgefertigt werden. Gleichzeitig fand als Compensation eine Ermäßigung der Erzfrachten aus dem Minette-Revier in Höhe von 1,20 M auf die Tonne statt. Dagegen ist mit dem 1. October 1901 der im rheinisch-westfälisch-österreichischen Gütertarif enthaltene Ausnahmetarif 16 B für Koks zu Hochofenzwecken von der Ruhr nach Kladuo und Königshof zur Aufhebung gelangt. Hierdurch trat für unsere Sendungen nach Kladno eine Erhöhung von 1,45 M bis 1,65 M auf die Tonne ein. Die Zahl der Koksöfen im Syndicat hat sich im Berichtsjahre um 278 Stück vermehrt, so daß Ende 1901 insgesamt 8907 Öfen vorhanden waren, davon 2803 Stück mit Gewinnung der Nebenprodukte. Der von unsern Mitgliedern erhobene Beitrag zur Aufbringung der Geschäftskosten hat im Jahr 1901 durchschnittlich 2 1/4 % ausgemacht. Für die Privatkokereien haben wir insgesamt 379 542 t Koks kohlen beschafft."

#### Rheinisch-Westfälisches Kohlensyndicat.

Am 20. März fand in Essen die 86. Versammlung der Zechenbesitzer statt. Nach dem Bericht des Vorstandes betrug im Monat Februar d. J. bei 24 Arbeitstagen (Februar 1901 23 1/2 und Januar 1902 25 1/2 Arbeitstage) die rechnungsmäßige Beteiligungs 4 698 023 t (4 326 909 t bzw. 4 940 005 t), die Förderung 3 690 418 t (3 967 852 t bzw. 3 952 600 t), so daß sich eine Exportförderung ergibt von 1 007 605 t oder 21,45 % (559 057 t oder 8,80 % bzw. 987 405 t = 19,99 %). Auf den Arbeitstag berechnet stieg die rechnungsmäßige Beteiligungs ziffer gegen Februar v. J. um 9647 t oder 5,18 %, sowie gegen den Vormonat noch um 107 t = 0,05 %; die Förderung lief dagegen gegen Februar v. J. um 16 893 t = 9,90 %, sowie gegen den Vormonat nochmals um 2772 t = 1,77 %. Abgesetzt wurden 3 718 965 t = arbeitstäglich 154 957 t (3 968 159 t oder arbeitstäglich 170 674 t bzw. 3 876 154 t oder arbeitstäglich 153 511 t) d. h. gegen Februar v. J. weniger 15 717 t = 9,21 %, sowie gegen Januar d. J. 1441 t = 0,93 % mehr. Der Selbstverbrauch der Zechen belief sich auf 950 824 t = 25,57 % des gesamten Absatzes (1 125 321 t = 28,36 % bzw. 1 006 121 t = 25,96 %). Für Rechnung der Zechen wurden im Landdebit abgesetzt 95 968 t = 2,58 % (106 444 t = 2,68 % bzw. 94 191 t = 2,43 %). Auf alte Verträge sind geliefert worden 8783 t = 0,24 % (7021 t = 0,18 % bzw. 8941 t = 0,23 %). Für Rechnung des Syndicats

wurden versandt 2 668 390 t = 71,61 % des gesamten Absatzes (2 729 373 t = 68,78 % bzw. 2 766 901 t = 71,38 %). Im Berichtsmonat wurden arbeitsfähig versandt:

	D-W.	N-W.	D-W.
in Kohlen . . . . .	11 534	(12 227 bzw. 11 366)	
in Koks . . . . .	1 994	(2 641 " 1 915)	
in Bricketts . . . . .	497	(522 " 482)	
in Summa . . . . .	14 025	(15 390 bzw. 13 763)	

Anknüpfend an die vorstehenden Zahlen führte Hr. Director Olfe noch folgendes aus: Im allgemeinen sind die Verhältnisse dieselben geblieben wie im Vormonat. Die Minderförderung ist von 19,99 % auf 21,45 % gestiegen. Auch für den laufenden Monat ist leider auf ein günstiges Ergebnis nicht zu rechnen. Es haben sich vielmehr in mehreren Sorten, besonders in Hansbrunkohlen, die Absatzschwierigkeiten noch verschärft. Auch werden die Osterfeiertage ungünstig einwirken. In den letzten Wochen scheint aber doch die Lage des Eisemarktes ein etwas freundlicheres Bild anzunehmen. Die Beschäftigung der Werke hat sich gebessert, wenn auch die Preise einweisen noch sehr zu wünschen übrig lassen mögen. Der flüssigere Geldstand dürfte im allgemeinen auf die Belebung der gesamten Gewerbetätigkeit nicht ohne Einfluss geblieben sein. Die Abschlüsse für das Abschlussjahr 1. April 1902 bis 31. März 1903 mit den Eisen- und Stahlwerken haben sich denn auch in den letzten Wochen infolge der erwähnten günstigeren Aussichten fast überall glatt vollzogen, nur vereinzelte Werke haben den Wunsch geäußert, auf kürzere Fristen mit dem Kohlenyndicat abzuschließen. Für die nächsten Monate glaubt der Vorstand eine durchgreifende Besserung kaum ins Auge fassen zu können, da die von den Händlern auf Lager genommenen Mengen einseitigen den Markt doch noch zu sehr drücken. Punkt 2 der Tagesordnung betraf die Feststellung des Förderplanes für das 2. Vierteljahr 1902. Die Einschränkung wurde auf 24 % festgesetzt, gegen 20 % im 1. Vierteljahr 1902.

#### Braunschweigisch-Hannoversche Maschinenfabriken, A.-G., Delligsen.

Unter vorstehender Firma ist das im vorigen Jahre in Concurs gerathene Eisenwerk Carlsbütte als neue Actiengesellschaft mit einem Aktienkapital von 1 100 000 M neu gegründet worden. Die auf dem Werk ruhende erste Hypothek von 416 000 M ist mit übernommen worden, außerdem soll zur Verstärkung der Betriebsmittel eine neue Anleihe von 500 000 M aufgenommen werden. Der Vorstand der neuen Gesellschaft besteht aus den bisherigen Directoren Otto Oertel und F. Dörck.

#### Werkzeugmaschinenfabrik Gildemeister & Co., Actiengesellschaft in Bielefeld.

Während das Werk in dem ersten Halbjahr des Geschäftsjahres 1900/1901 noch verhältnismäßig gut und zu halbwegs lohnenden Preisen beschäftigt war, hielt es in der folgenden Zeit sehr schwer, neue Aufträge zu erlangen und waren solche nur zu größeren Preisnachlässen hereinzubringen, so daß die hierfür erzielten Preise zum größeren Theil einen Nutzen nicht mehr übrig ließen. Infolge dieser ungünstigen Verhältnisse ist das Gewinnergebnis des abgelaufenen Geschäftsjahres hinter dem des Vorjahres nicht unerheblich zurückgeblieben.

Es beträgt der Reingewinn nach Abzug von 31 100,50 M für Abschreibungen 37 291,41 M, die wie folgt verwendet werden sollen: 5 % Reserve-Fonds-Conto = 1861,57 M, 3 1/2 % Dividende = 35 000 M, Vorrat 426,84 M.

#### Gesellschaft der Briansker Eisenwerke, Petersburg.

Für die am 10. Februar d. J. abgehaltene Hauptversammlung hatte die Verwaltung einen ausführlichen Bericht aufgestellt, in dem u. a. ausgeführt wird, daß durch die im Sommer 1901 durchgeführte Ausgabe von 40 000 neuen Actien das Grundkapital sich von 8 087 500 auf 12 087 500 Rubel und die Rücklagen von 8 870 000 auf 12 969 000 Rubel erhöht haben. Es war beabsichtigt, den Erlös der neuen Actien zum weiteren Anbau der Werke und zur Tilgung der schwebenden Schulden zu verwenden; doch hat sich das leider als unmöglich erwiesen, weil einerseits damals der Absatz der fertigen Erzeugnisse nur langsam von statten ging, während auf Grund früherer Verträge die Rohstoffe in einem dem Bedarf übersteigenden Maße abzunehmen waren, andererseits weil damals die Nothwendigkeit der Geldbeschaffung für die Metallurgische Gesellschaft von Kertsch unabwieslich geworden war. Diese Gesellschaft war bekanntlich in 1899 mit einem Grundkapital von 10 Millionen Rubel gegründet worden und von den 53 333 Actien, die zu 187 1/2 Rubel ausgegeben wurden, hatte die Briansker Gesellschaft die Hälfte übernommen. Davon hat sie im Jahre 1900 16 000 Actien mit einem Gesamtnutzen von 554 235 Rubel verkauft, der noch unverrechnet im Vermögensausweis steht. Inzwischen hatte aber Kertsch 28 600 neue Actien ausgegeben, deren Unterbringung die Societät centrale übernommen hatte, jedoch mit der Maßgabe, daß Ende 1901 der ganze unbegabene Rest von Briansk zu übernehmen war. Hiermit waren die Geldbedürfnisse von Kertsch aber noch nicht gedeckt; es wurden daher Schuldverschreibungen für 6 Millionen Rubel ausgegeben und daraufhin bewilligte Briansk der Kertsch-Gesellschaft einen Vorschuss von 1 1/2 Millionen Rubel. Für Briansk kam noch hinzu, daß zu Anfang des Jahres 1902 ein Darlehen zurückzahlen war, das ihr die russische Staatsbank im Betrage von 6 Millionen Rubel gegen Unterpfand von Schuldverschreibungen gewährt hatte. Unter solchen Umständen wurde eine neue Vereinbarung mit einer französischen Finanzgruppe getroffen, wonach Briansk sich verpflichtete, 8645 Stück Kertsch-Actien zweiter Ausgabe und ferner die gesamten Schuldverschreibungen von Kertsch für den Preis von 4 1/2 Millionen Rubel zu erwerben. An letztere werden die bereits verliehenen 1 1/2 Millionen Rubel ungeteilt und den Rest zahlt Briansk in Wechseln, die die genannte Finanzgruppe discountirt. Andererseits erklärte die russische Reichsbank sich bereit, das Darlehen von 6 Millionen Rubel bis October 1903 zu verlängern und alsdann die Kertsch-Schuldverschreibungen mit einer Baarzahlung von 2 Millionen Rubel im Austausch gegen die Briansk-Schuldverschreibungen anzunehmen. Letztere übernimmt alsdann die französische Finanzgruppe. Das Ergebnis all dieser Schiebungen ist nun, daß die Brianskgesellschaft gegenwärtig einen Besitz an Werthpapieren von fast 10 Millionen Rubel gegen 4,3 Millionen Rubel vor einem halben Jahr verzeichnet, worunter natürlich die Papiere der Kertsch-Gesellschaft den Hauptbestandtheil ausmachen, und daß somit fast der ganze Erlös aus den neuen Actien in dieser Weise Verwendung gefunden hat. Zur Deckung etwaiger Verluste aus diesem großen Werthpapierbesitz soll jetzt ein besonderer Sicherungsbestand von 4 Millionen Rubel gebildet bzw. aus den sonstigen Rücklagen ausgeschieden werden. Ueber die Ergebnisse des letzten Jahres wird mitgetheilt, daß der Roherlös mit 21,7 Millionen Rubel um etwa 3 Millionen Rubel hinter dem Vorjahr zurückbleibt, daß man aber doch auf einen befriedigenden Reingewinn rechnen.

(A. K. Z.)



## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

Auszug aus dem Protokoll über die Vorstandssitzung vom 23. März 1902 in Düsseldorf, Städtische Tonhalle.

Anwesend die Herren: C. Lueg (Vorsitzender), Brauns, Asthöwer, Dr. Benmer, Daelen, Klein, Lürmann, Schrödter und Vogel (Protokoll).

Entschuldigt die Herren: Elbers, Blafs, Bueck, Haarman, Helmholtz, Kintzié, Krabler, Maceo, Massenez, Niedt, Metz, Servaes, Springorum, Weyland.

Die Tagesordnung lautete:

1. Ordnung geschäftlicher Angelegenheiten.
2. Nächste Hauptversammlung.
3. Neuwahl für ein aus dem Cratorinm der Duisburger Hüttenschule turnusmäßig ausscheidendes Mitglied.
4. Sonstiges.

Verhandelt wurde wie folgt:

Zu Punkt 1 berichtet der Geschäftsführer, daß die in letzter Sitzung gemachte Vorlage betreffend Beamtenversorgung von einem Juristen geprüft worden sei; Versammlung genehmigt nunmehr endgültig die für die Vereinsbeamten getroffene Wohlfahrtseinrichtung.

Zu Punkt 2 nimmt Vorstand in Aussicht, die nächste Hauptversammlung im September d. J. in Düsseldorf abzuhalten.

Zu Punkt 3. Vorstand beschließt, Hrn. General-director Spannagel wiederzuwählen.

#### Für die Vereinsbibliothek

sind folgende Bücherspenden eingegangen:

Von Hrn. Dr. Carlo Ramorino: *Le Fonderie ed Acciairie di Cornigliano Ligure.*

Von Hrn. Ednard Hubendick: *Om gasförhallandena vid masugnar med speciell hänsyn till gasens användning för Motordrift.*

Von Hrn. E. Bahlson: *Kurze Beschreibung der Republik Chile.* Nach officiellen Angaben. Mit einer Karte und 36 Abbildungen.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniss.

*Beusch, Josef*, Betriebschef bei den Geisweider Eisenwerken, Geisweid bei Siegen.

*Brazator, Th.*, Obergeringenieur, Kattowitz, O.-S., Friedrichstraße 25 a.

*Correr, Wouter*, Ingenieur, Heemstede bei Haarlem, Holland.

*Fiebig, Königl.* Bergwerksdirector, Zabrze, O.-S.

*Gleim, Fritz*, General-Manager, Rockhill Furnace Co., Rockhill Furnace, Pa., U. S. A.

*Graop, Karl*, Obergeringenieur und Stahlwerkschef der Act.-Ges. Lauchhammer, Riesa i. S.

*Grah, Peter*, Vorstand der Sundwiger Eisenhütte, Maschinenbau-Actiengesellschaft, Sundwig i. W.

*Halbach, Oskar*, Ingenieur, Felten & Guillaume, Carlswerk, Act.-Ges., Mülheim-Rhein.

*Kadlik, Eugen*, Wien VII, Breitengasse 19.

*Loeschwig, Edmond*, Ingenieur à l'Union, Cie. d'Assurances Contre l'incendie, Paris, 41 Rue Dantoncourt.

*Lukaszevski, Cz.*, Ingenieur, Theilhaber und Leiter der Firma Jozef Crodzicki & Co., Warschan.

*Macco, Albr.*, Bergassessor, Berlin W. 57, Großgörschenstraße 41 II.

*Funder, G. A.*, Nadeschdinski sawod, Gouvernement Perm, Rußl.

*Ruppert, Eugen*, Ingenieur, Luxemburg (Grund).

*Senff, Emil*, Director der Economiser Werke, G. m. b. H., Düsseldorf, Hansa-Haus.

*Stahl, Paul*, Prokurant der Stettiner Maschinenbau-Act.-Ges. Vulcan, Stettin-Bredow.

*Stuber, J.*, Ingenieur der Maschinenfabrik Germania, Chemnitz, Enzmannstr. 9.

*Uehling, Ed. A.*, Nr. 34 Bond Street, Passaic New Jersey, U. S.

*Wallmann, Jacob*, Ingenieur, Düsseldorf, Schenkenstraße 57 I.

*Wenner, Carl*, Ingenieur, Metz, Tuchstr. 11.

#### Nene Mitglieder:

*Baumann, Hugo*, Ingenieur und Betriebsleiter der Witkowitz Bergbau- und Eisenhütten Gewerkschaft, Witkowitz, Mähren.

*Koller, Karl*, Ingenieur, Betriebschef des Stahlwerkes Salgo-Tarjan, Salgo-Tarjan, Ungarn.

*Siet, Anton*, Erzhergog Friedrichscher Hütteningenieur, Carlshütte bei Friedeck, Oesterr.-Schlesien.

*Spitzer, Julius*, Ingenieur des Hammerwerks der Witkowitz Bergbau- und Eisenhütten Gewerkschaft, Witkowitz, Mähren.

*Zieler, Willy*, Techn. Director der Société Anonyme des Roulonneries et Tréfileries de Varsovie, Warschan, Koschlykowa 13.

*Zachocke, G.*, Maschinenfabricant, Kaiserslautern.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute

und

#### Nordwestliche Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller.

Indem wir auf das auf Seite 402 der vorliegenden Nummer veröffentlichte Programm der Sommerversammlung der Schiffbautechnischen Gesellschaft hinweisen, bringen wir zur Kenntniss unserer Mitglieder, daß sie zur Theilnahme an den Versammlungen am 2. und 3. Juni eingeladen sind.



Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und  
Generalsecretär Dr. W. Beumer,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

Nr. 8.

15. April 1902.

22. Jahrgang.

### Blockwalzwerk

der Röchlingschen Eisen- und Stahlwerke in Völklingen a. d. Saar,  
ausgeführt von der Märkischen Maschinenbau-Anstalt zu Wetter a. d. Ruhr.

(Hierzu die Tafeln V, VI und VII.)

**D**as auf den Tafeln V, VI und VII dargestellte Blockwalzwerk mit Zwillingst tandem-Reversirmaschine wurde im Jahre 1901 an die Röchlingschen Eisen- und Stahlwerke geliefert. Es dient zum Auswalzen von Flusseisenblöcken von  $550 \times 430$  mm größtem Querschnitt und 4000 kg größtem Gewicht. Die Blöcke werden durch elektrisch betriebene Laufkranne aus den Durchweichungsgruben gehoben und auf den Kippstahl gesetzt, welcher dieselben dann mittels eines hydraulischen Cylinders auf den Rollgang legt. Auf 16 zum Theil massiven Rollen von 440 mm Durchmesser werden sie dann der Walze zugeführt. Der Durchmesser der Blockwalzen wurde bei der Construction auf 1150 mm festgesetzt, jedoch werden die Walzen des älteren vorhandenen Blockwalzwerks von 1100 mm Durchmesser und 2750 mm Bundlänge einseitig in dem neuen Walzwerk mitbenutzt.

Zum Wenden und Verschieben der Blöcke ist ein hydraulisch betätigter Kantapparat mit vier Paar verticalen Daumen vorhanden. Bei demselben ist ein Uebelstand beseitigt, welcher bei den Kantapparaten älterer Construction sich stets unangenehm bemerkbar machte, nämlich, daß sich jeder Daumen nicht ohne weiteres nach oben herausziehen liefs, wenn er verbogen war. Die vorliegende Construction gestattet dies mit Leichtigkeit, dabei ist der Apparat vor

dem herabfallenden Zunder vollständig geschützt, so daß kein wesentlicher Verschleiß entsteht.

Die Oberwalze wird durch zwei hydraulische Cylinder, dagegen die obere Kuppelspindel durch Gewichte ausbalancirt. Die Austellung der Druckschrauben erfolgt mittels Zahnstange und der mit den Druckschrauben in einem Stück gefertigten Ritzel durch zwei einfachwirkende hydraulische Cylinder. Die Zahnstücke der Zahnstange sind eingelegt und bestehen aus Nickelstahl, damit bei hartem Material ein Zahnbruch möglichst vermieden wird. Hervorzuheben ist noch die vollständig steife, durch Schrupfbänder an den Walzenständern befestigte Querverbindung des Walzgerüsts, durch welche bewirkt wird, daß die Walzenständer während des Walzens so fest und ruhig stehen wie ein Maschinenrahmen.

Die Steuerapparate zur Einleitung sämtlicher Bewegungen befinden sich auf einer Steuerbühne über dem Rollgang. Der Rollgang ist, zur besseren Uebersicht der maschinellen Theile, erhöht gelegt worden, und zwar liegt die obere Linie der Rollen 920 mm über der Hüttensohle. Von der Anwendung der Ringschmierung für die Rollenlager ist ausgedehnter Gebrauch gemacht worden und hat sich dieselbe auch hier bei der unausgesetzten Umkehr der Bewegung vorzüglich bewährt. Durch reichlich dimensionirte Zapfen, sehr stark gewählte Transmissionswellen und

große, starke Räder ist dafür gesorgt, daß der Verschleiß minimal, die Betriebssicherheit sehr groß wird. Der Druck der Transmissionsachse, durch die konischen Räder hervorgerufen, wird durch ein in Öl laufendes Drucklager aufgenommen. Letzteres kann in achsialer Richtung mit der Transmissionswelle soweit verschoben werden, daß alle Zähne außer Eingriff kommen und alle Rollen mit den konischen Rädern leicht herausgenommen werden können.

Zum Antriebe des Rollganges dient eine stehende Zwillingsmaschine mit Kolbenschieber und Couliissensteuerung, deren Cylinder mit 350 mm Durchmesser und 500 mm Kolbenhub sehr reichlich bemessen werden mußten, da die Kesselspannung von  $6\frac{1}{2}$  Atm. recht häufig auf 4 Atm. und noch weniger abfiel. Die größeren Abmessungen der Maschine sollten ferner eine geringere Tourenzahl derselben bei großer Geschwindigkeit des Rollganges ermöglichen, wodurch eine größere Haltbarkeit aller beweglichen Theile gewährleistet wird. Die Antriebs-theile sind so eingerichtet, daß eine später vielleicht wünschenswerthe Abänderung für Elektromotorenbetrieb ohne große Störung möglich ist.

Eine ganz eigenartige Construction bildet die Anordnung der Kammwalzen nach der von dem Oberingenieur der Röchlingschen Werke, Hrn. Ortmann, gegebenen Construction. Die Kammwalzen von 1200 mm Theilkreisdurchmesser sind in einem Gehäuse gelagert, welches aus einem Stück hergestellt ist und mit der oberen Kappe zusammen einen geschlossenen Kasten bildet. Für Schmierung der langen, mit Weis-metall gefütterten Lager und der Zähne, welche vollständig in Öl laufen, ist in ausgiebiger Weise gesorgt, wodurch der Verschleiß derselben auf ein Minimum reducirt wird. Das Kammwalzengehäuse ist in die Antriebs-Reversirmaschine hineingebaut, weil einerseits auf diese Weise bedeutend an Platz gespart und anderseits die Kraftübertragung eine sehr günstige wird. Die bei den früheren Walzwerken notwendige Angriffs-Klauenkupplung nebst Spindel und Muffen, die stets ein sehr unsicheres und dem Verschleiß stark unterworfenen Element bildeten, sind hier in Fortfall gekommen. Bei der sehr stark gewählten Vorgelegewelle, die gleichzeitig Kammwalzenachse ist, dürfte ein Bruch angeschlossen sein und besteht die denkbar größte Betriebssicherheit. Das äußere Lager der Vorgelegewelle ist ebenfalls ein Ringschmierlager und bewährt sich vorzüglich. Die Vorgelegeräder sind aus Stahlguss hergestellt und haben, im Gegensatz zu den Kammwalzen, gerade Zähne, die recht gut laufen und besonders die Bewegungen der Kurbelwelle in achsialer Richtung, die bei Rädern mit Winkelzähnen sich unangenehm bemerkbar machen, nicht zur Folge haben. Der Kuppelzapfen der

Vorgelegewelle hat dabei nur die halbe Maschinenarbeit zu übertragen.

An die hinter der Walze liegenden acht Rollen des Walzwerkes schließt der von der Firma Breuer, Schmachter & Cie. in Kalk gelieferte schmale Rollgang mit der hydraulischen Blockscheere an. Im Anschlusse an die letztere ist in jeder Weise für zweckmäßige Einrichtungen zum Transport der Blöcke gesorgt. Ein elektrisch betriebenes Paternosterwerk bringt die kleinen Blöcke oder die Abfallenden in kleine Wagen. Ein hydraulischer Verschiebecylinder in Verbindung mit einem hydraulischen Hebetisch dient zum Verladen der größeren Blöcke auf einen Wagen, welcher dieselben zu den 650er Walzenstrassen schafft. Bei einer dritten Einrichtung laufen die Blöcke von der Scheere auf eine schiefe Ebene und werden von dieser durch einen elektrisch betriebenen Transportwagen, der als fahrbarer Dreh- bzw. Pratzekrahn ausgebildet ist, auf einen vor den Wärmöfen des Trägerwalzwerkes laufenden Einsetzwagen gelegt, der die Blöcke in die Öfen schiebt.

Die Antriebswalzenzugmaschine ist als Zwillings-Tandem-Reversirmaschine mit Dampfzylindern von 1050 und 1600 mm Durchmesser und 1300 mm Kolbenhub gebaut. Die Umdrehungszahl der Kurbelwelle beträgt 120 in der Minute, und das Uebersetzungsverhältniß des Stirnradvorgeleges 1:2.5. Die Maschine ist an eine Centralcondensation angeschlossen, und überwindet die Widerstände im Walzwerk spielend leicht. Der Dampfdruck von  $6\frac{1}{2}$  Atm. im Kessel fällt zuweilen bis 4 Atm. Die vier Kolbenschieber sind für Doppelkanäle construirt und werden durch Allansche Couliissensteuerungen bewegt. Die Umstenerung erfolgt durch die hydraulische Umstenermaschine mittels einer Differenzial-Kolbenschiebersteuerung. Zwischen dem Receiver und dem Niederdruckcylinder ist das bekannte Stanventil nach Patent Kieselbach eingeschaltet, welches bereits in Belgien im Jahre 1882 der Gesellschaft John Cockerill patentirt und von dieser an einer größeren Reihe Maschinen zur Ausführung gebracht wurde. Die Bewegung des Hauptabsperrentils gemeinschaftlich mit dem Stauventil wird von dem Maschinisten sehr leicht bewerkstelligt, und arbeitet die Maschine sehr sicher, so daß halbe Umdrehungen ohne jede Schwierigkeit gemacht werden können.

Der Kamm für die Tandem-Reversirmaschine und für das Walzwerk wird in interessanter Weise durch zwei Laufkräne bestrichen, welche übereinander herfahren und deren Bahnen rechtwinklig zu einander liegen. Der untere elektrisch betriebene 40 t Krahn bedient die neue und die alte Blockstraße und gleichzeitig das Vorgelege der Reversirmaschine, so daß schnell Walzenwechsel und Reparaturen vorgenommen werden können.

W. Schnell.

## Entfernung des Schwefels aus dem Koks und Roheisen im Cupulofen.

Nachdruck verboten.

Hr. Osann führt in seiner in „Stahl und Eisen“ Nr. 6 vom 15. März 1902 veröffentlichten Abhandlung: „Zur Frage der Prüfung, Beurtheilung und Eintheilung von Gießerei-Roh-eisen und Gußeisen“, unter Anderem an, daß der bekannte amerikanische Forscher Thomas D. West im Punkte des Schwefelgehaltes im Gießerei-Roh-eisen bezw. in Gußstücken einen sehr engherzigen Standpunkt einnimmt und, um diesen seinen Standpunkt zu vertheidigen, behauptet, daß es mitunter auf 0,01 % Schwefel ankäme und daß ein Schwefelgehalt von 0,03 % statt 0,02 % vielfach Fehlgufs hervorriefe.

Mag man nun über den Schwefelgehalt im Gießerei-Roh-eisen denken, wie man will, so erscheinen jedenfalls die von West aufgestellten Behauptungen, welche einer relativ so geringen Steigerung des Schwefelgehaltes einen so weitgehenden Einfluß zuschreiben, sehr gewagt und wäre es zur gründlichen Beurtheilung seines Standpunktes in erster Linie erforderlich, die Art der mit diesem Eisen erzeugten Gußstücke zu kennen. Ich will nun an dieser Stelle auf die Schwefelfrage im Gießerei-Roh-eisen, in welcher ja, soweit sich der Schwefelgehalt in den unteren Grenzen bewegt, die verschiedenartigsten Ansichten vorherrschen, nicht näher eingehen, sondern im Nachstehenden nur einige Versuche, den Schwefel im Cupulofen durch Zusatz von Manganerzen zu verschlacken, der Öffentlichkeit übergeben.

Die Anregung zu diesen Versuchen, welche ich vor einigen Jahren in Witkowitz zur Ausführung brachte, wurde mir von Hrn. General-director Holz gegeben. Dieselben erbrachten den Beweis, daß es möglich ist, nicht nur den Schwefelgehalt des Koks im Cupulofen vollständig zu verschlacken, sondern auch den im Roheisen enthaltenen Schwefel während des Schmelzprocesses theilweise unschädlich zu machen, d. h. aus dem Roheisen zu entfernen. Es wurde hierbei von der durch den Versuch bestätigten Ansicht ausgegangen, daß die große Verwandtschaft zwischen Schwefel und Mangan auch beim Cupulofenschmelzproceß zur Geltung kommt. Die Schmelzversuche wurden in einem kleinen Cupulofen von 500 mm Durchmesser durchgeführt. Es wurde absichtlich ein möglichst großer Koksatz gegeben, um recht viel Schwefel aus dem Koks dem Eisen zuzuführen. Für jeden einzelnen Versuch wurden 300 kg Roheisen verwendet und dasselbe in einzelnen Partien von 100 kg gegichtet. Der Füllkoks betrug bei

jedem Schmelzversuch 280 kg; pro Satz wurden außerdem 40 kg Koks aufgegeben. Bei jeder Schmelzung wurde dreimal abgestochen und bei jedesmaligem Abstich etwa 100 kg Eisen aus dem Ofen gelassen. Aus der Mitte eines jeden Abstiches wurden die zu den Analysen verwendeten Proben entnommen und sind die drei einzelnen Proben eines jeden Versuches im Nachstehenden mit 1, 2, 3 bezeichnet.

Das zu den Versuchen verwendete Roheisen hatte folgende Zusammensetzung:

Gesamt-Kohlenstoff . . . . .	3,81
Graphit . . . . .	3,07
Silicium . . . . .	1,93
Mangan . . . . .	0,92
Phosphor . . . . .	0,18
Schwefel . . . . .	0,006

Die Analyse des zu den Schmelzversuchen verwendeten Koks ergab folgendes Resultat:

Asche . . . . .	11,10
Schwefel . . . . .	0,81

Der Kalk, der aus den Stramberger Brüchen stammte, wurde nicht analysirt.

Der weiter als Zuschlag verwendete manganhaltige Thonschiefer hatte nachstehende Zusammensetzung:

Eisenoxyd . . . . .	4,10 (Fe 2,87)
Manganoxydul . . . . .	38,48 (Mn 27,72)
Thonerde . . . . .	3,27
Kalk . . . . .	6,71
Magnesia . . . . .	2,76
Phosphorsäure . . . . .	0,25 (P 0,11)
Glühverlust . . . . .	21,63
Rückstand . . . . .	21,25
Schwefelsäure . . . . .	0,99 (S 0,36)

### I. Schmelzversuch.

Ohne Kalk- und Erzzuschlag.

	1. Probe %	2. Probe %	3. Probe %
Kohlenstoff . . . . .	3,58	3,60	3,50
Silicium . . . . .	2,04	2,09	2,03
Mangan . . . . .	0,79	0,72	0,72
Phosphor . . . . .	0,22	0,22	0,21
Schwefel . . . . .	0,05	0,04	0,056

### II. Schmelzversuch. Mit 2 % Kalkzuschlag.

	1. Probe %	2. Probe %	3. Probe %
Kohlenstoff . . . . .	3,18	3,51	3,45
Silicium . . . . .	2,07	1,91	1,91
Mangan . . . . .	0,70	0,70	0,68
Phosphor . . . . .	0,22	0,24	0,26
Schwefel . . . . .	0,066	0,074	0,080

## III. Schmelzversuch. Mit 4% Kalkzuschlag.

	1. Probe	2. Probe	3. Probe
	%	%	%
Kohlenstoff . . . . .	3,55	3,74	3,70
Silicium . . . . .	2,09	2,04	2,12
Mangan . . . . .	0,75	0,75	0,77
Phosphor . . . . .	0,23	0,22	0,22
Schwefel . . . . .	0,06	0,038	0,045

## IV. Schmelzversuch.

Mit 1% Manganerz und 2% Kalkzuschlag.

	1. Probe	2. Probe	3. Probe
	%	%	%
Kohlenstoff . . . . .	3,44	3,37	3,60
Silicium . . . . .	2,12	2,05	2,11
Mangan . . . . .	0,82	0,82	0,82
Phosphor . . . . .	0,23	0,25	0,23
Schwefel . . . . .	0,007	0,004	0,006

## V. Schmelzversuch.

Mit 2% Manganerz und 4% Kalkzuschlag.

	1. Probe	2. Probe	3. Probe
	%	%	%
Kohlenstoff . . . . .	3,72	3,64	
Silicium . . . . .	1,91	1,99	
Mangan . . . . .	0,77	0,84	
Phosphor . . . . .	0,21	0,20	
Schwefel . . . . .	Spur	Spur	wurde nicht analysirt

## VI. Schmelzversuch.

Mit 3% Manganerz und 6% Kalkzuschlag.

	1. Probe	2. Probe	3. Probe
	%	%	%
Kohlenstoff . . . . .	3,57	3,66	3,55
Silicium . . . . .	1,88	1,96	1,90
Mangan . . . . .	1,02	1,01	0,97
Phosphor . . . . .	0,21	0,20	0,20
Schwefel . . . . .	Spur	Spur	Spur

Die Analysen wurden in dem unter Leitung des Chefchemikers Hrn. Schindler stehenden Witkowitz Laboratorium angeführt. Es lag infolge des günstigen Ansfalles dieser Versuche nahe, besonders schwefelreichen Koks, welcher sonst für Gießereizwecke nicht brauchbar war, für diese Zwecke dadnrch verwendbar zu machen, dafs man der Kohle vor dem Verkoken eine entsprechende Menge Manganerz beimischte, ein Vorgang, der, wie aus dem Vorgesagten ohne weiteres einleuchtend ist, auch tatsächlich zu dem erwünschten Resultate führte, indem das im Cupolofen umgeschmolzene Eisen, trotzdem der zu den Versuchen verwendete Koks etwa 2% Schwefel enthielt, keinen Schwefel aufnahm.

Mülheim-Ruhr.

P. Reusch.

## Neue Einrichtung für Blockwärmöfen von F. H. Daniels.\*

Für das Auswalzen von Flußeisen- und Stahlblöcken ist ein gleichmäßiges Wärmen auf einen bestimmten Grad von gröfster Wichtigkeit; es ist daher eine Reihe von verschiedenen Einrichtungen zu dem Zwecke erfunden und angeführt worden, von welchen die Ausgleichungsgruben besonders hervorzuheben sind, die unter gewissen Umständen einer Heizung bedürfen und den sogenannten Tiefofen bilden. Derselbe wird meistens mit einer Siemensschen Regenerativheizung versehen, welche für diesen Zweck jedoch den Nachtheil hat, dafs der ganze Einsatz gleichzeitig fertig gewärmt wird und einzeln nachgesetzte, kalte Blöcke abkühlend auf die noch übrigen warmen wirken. Die gleiche Wirkung hat das für jeden Block nöthige zweimalige Abheben des Deckels, so dafs dieses System einen gröfseren Wärmeverlust ergibt, als dasjenige des Roll- oder des Stofsofens, bei welchen die Blöcke der Flamme entgegengeführt, also allmählich angewärmt werden. Hierbei liegen die Blöcke horizontal, was nur dann zulässig ist, wenn die Erstarrung im Innern bereits genügend erfolgt ist, während die Ausgleichung auch bei dieser Einrichtung und bei verticaler Stellung, wenn

auch nur theilweise, zur Geltung kommt. Da ausserdem durch die Berührung der Blöcke untereinander im Stofsofen die Flammenführung erschwert und auch nicht selten ein Anschweifen bewirkt wird, so gab dies Veranlassung zum Bau eines solchen mit anfrechter Stellung der Blöcke, verbunden mit einer elektrisch betriebenen Stofsvorrichtung, durch welchen ein sehr befriedigender Erfolg erzielt wurde.

Die Abbildungen 1 bis 6 zeigen Ansichten und Schnitte des Ofens für Rostfeuerung, 7 bis 10 solche für Gasfeuerung.

Die Blöcke stehen auf einem, durch Wasser gekühlten Rohr *B* und lehnen sich auch gegen ein solches *D* an. Am Feuerende des Ofens befindet sich eine mit Sand gefüllte Grube *C*, welche zur Ansammlung der Schlacke sowie auch als heifses Bad für die Blöcke dient, um die kalte Stelle an ihrem Ende zu entfernen, welche sich durch die Berührung mit dem Kühlrohr *B* bildet. Die Rohre *DD* sind in den Seitenwänden eingelassen und bestehen aus einzelnen Theilen, deren Enden ausserhalb des Ofens verankert sind, um den dagegen lehenden Blöcken eine feste Stütze zu gewähren. Am Feuerende des Ofens ist ein Rohr *F* durch die Wand geführt, gegen welches der Block in dem Augenblick, wo er gezogen wird, anlehnt. Die

\* Nach einem Vortrag, gehalten auf der Mai-Versammlung 1901 der „American Society of Mechanical Engineers“ (Transactions, Vol. XXII).

Construction der Feuerung, der Feuerbrücke und des Gebläses geht klar aus der Zeichnung hervor und bedarf daher keiner Beschreibung.

Genau über der Stelle, wo der allmählich nach dem Feuerende geschobene Block schließendlich ankommen muß, befindet sich ein Deckel *G*.

vorspringenden Gufsstück *JK* versehen, welche als Blockempfänger dienen und den Blöcken vor ihrem Eintritt in den Ofen die richtige Lage geben. Das obere Gufsstück *J* trägt ein Paar Consolen mit Seilscheiben; über diese sind Drahtseile geführt, welche die Thüre *M* tragen

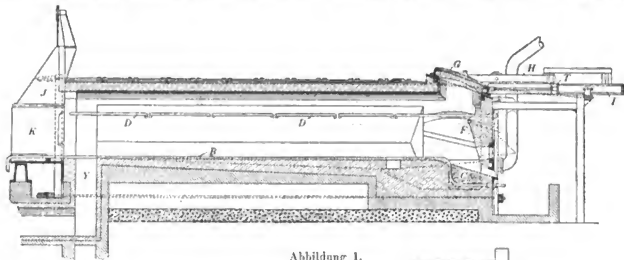


Abbildung 1.

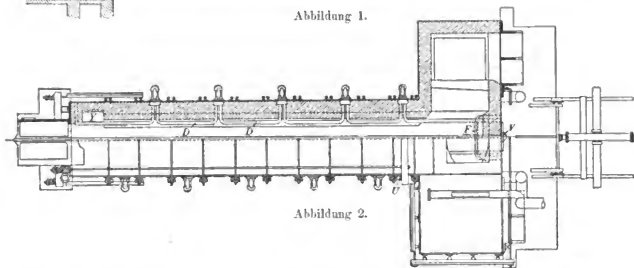


Abbildung 2.



Abbildung 3.



Abbildung 4.

Derselbe wird durch ein Fahrgestell *H* bewegt, das auf Schienen *T* rollt, und gegen die Bewegungsebene geneigt ist. Das Öffnen und Schließen des Deckels wird von dem pneumatischen Cylinder *I* bewirkt, dessen Kolbenstange fest mit dem Deckel verbunden ist. (Abbild. 1.) Die Einsetzseite des Ofens ist mit

und dieselbe mittels des Luftcylinders *N* schnell öffnen und schließen können (Abbildung 5.) Die Gase entweichen durch die Züge *YY*, welche so eingerichtet sind, daß der Zug an beiden Seiten des Ofens gleich groß ist. Wenn wünschenswerth, können diese Züge mit Kanälen zur Erwärmung der Gebläseluft versehen werden.

Die interessanteste und neueste Einrichtung des Ofens ist der Stöfser *O* (Abbild. 3 und 4). Bis jetzt sind meistens hydraulische Stöfsvorrichtungen

erst wieder hergestellt werden. Dadurch geht die Arbeit sehr langsam von statten und die Ofenthüre muß zu lange Zeit offen bleiben.

Der für große Blöcke, z. B.  $300 \times 300$  und darüber erforderliche hohe Druck ergibt große Schwierigkeiten für die Einrichtung und Instandhaltung der hydraulischen Anlagen, da die Einsetz-Vorrichtungen meist an exponierten Stellen angebracht werden müssen und, wenn nicht sorgfältig geschützt, bei kaltem Wetter weiteren Gefahren ausgesetzt sind.

Zur Vermeidung dieser Nachteile ist eine elektrische Einsetzmaschine ausgeführt worden. Dieselbe besteht im wesentlichen aus einem langen  $\Gamma$ -Träger *O*, der auf Rollen ruht und einen Stöfser *P* von Gußstahl trägt. Auf der unteren Seite des  $\Gamma$ -Trägers ist mit Bolzen eine Gußstahlzahnstange *Q* in Abschnitten befestigt,

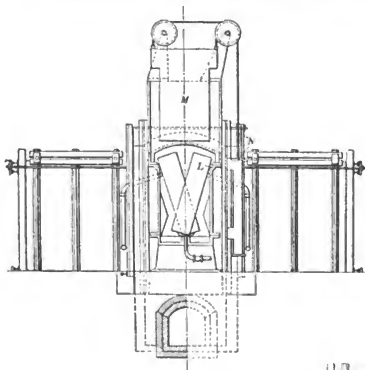


Abbildung 5.

benutzt worden, doch haben dieselben manche bedeutende Nachteile. Es hat sich als unausführbar erwiesen, einen Einhub-Stöfser von genügender Länge zum Einsetzen in einen derartigen Ofen zu construiren. Da bei dem Mehr-Hub-Stöfser die Länge des Hubes begrenzt ist, so ist es erforderlich, wenn der Stöfser weit in den Ofen hineingeführt werden soll, eine

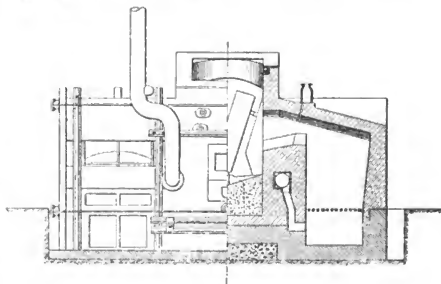


Abbildung 6.

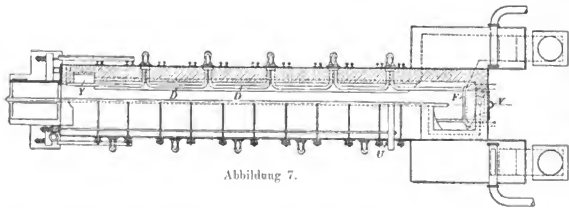


Abbildung 7.

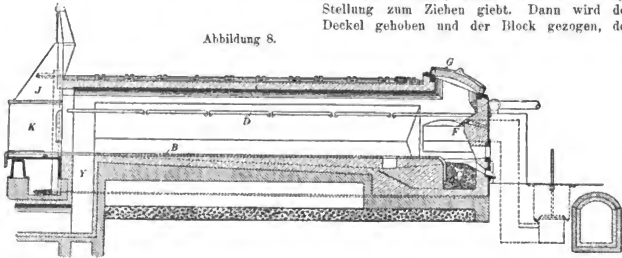
Reihe von aufeinanderfolgenden Huben zu machen, d. h. nach dem ersten Hub muß der Kolben zurückgehen und mittels einer Klauenkupplung die Verbindung mit dem zu stoßenden Blocke

deren Zähne in diejenigen des Stirnrades *B* eingreifen, welches durch ein Getriebe mit dem Motor *S* verbunden ist. Der letztere ist ein Serienmotor des Eisenbahntyps mit Rheostaten und einem

Controller. Die Geschwindigkeit des Stößers kann daher innerhalb weitentfernter Grenzen gewechselt werden, was besonders wünschenswerth ist, um den Stößer schnell aus dem Ofen

Temperatur, indem sie sich dieser Stelle nähern. Wenn ein Block die Neigung des Rohrs *B* erreicht, so gleitet er abwärts und steht auf dem Sandboden *C*, während sein oberer Theil gegen das Rohr *F* lehnt, welches ihm die richtige Stellung zum Ziehen giebt. Dann wird der Deckel gehoben und der Block gezogen, der

Abbildung 8.



herausziehen zu können, wobei der Motor nur eine geringe Arbeit zu leisten hat und daher schneller laufen kann; die elektrische Einsetzmaschine arbeitet sehr sparsam, da der Kraftaufwand in unmittelbarem Verhältniß zur geleisteten Arbeit steht. Ein Hilfsmotor kann direct mit dem Hauptzahngetriebe oder unabhängig mit der Zahnstange verbunden werden. Die Arbeitsweise des Ofens ist folgende: Die

jetzt fertig zum Walzen ist. Schlackenstiche sind sowohl an beiden Seiten *U* als auch an dem Ende *V* angebracht und der Herd des Ofens ist entsprechend geneigt.

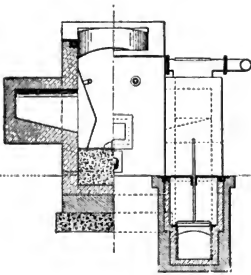


Abbildung 9.

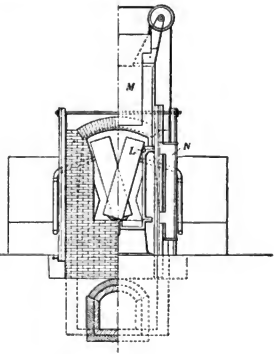


Abbildung 10.

Blöcke werden einzeln mittels eines Krahn auf das Rohr *B* gestellt, so daß ihr oberes Ende gegen die Stange *L* lehnt und sie abwechselnd nach rechts und links geneigt stehen. Sobald sie aufgestellt sind, wird die Thüre *M* gehoben und die Blöcke werden in den Ofen hineingeschoben. Da die Hitze allmählich nach dem Feuerende hin zunimmt, erreichen sie die richtige

Hr. Wellman-Cleveland, der den Daniel-schen Wärmöfen in Betrieb gesehen hat, bezeichnet denselben als die beste Einrichtung, welche bis jetzt zu dem Zwecke ausgeführt worden sei. Der Kohlenverbrauch betrage nur etwa  $\frac{1}{2}$  eines guten Siemens-Wärmofens.

W. Daalen.



## Hochofengasmotor von Soest & Cie.

Die Entwicklung der mit Hochofengas betriebenen Gasmaschinen wird von allen Hüttenleuten mit lebhaftem Interesse verfolgt und hat zweifellos in den letzten Jahren außerordentliche Fortschritte gemacht. Die Erwartungen, die man an diese Art der Verwendung der Hochofengase knüpfte, haben sich glänzend erfüllt. Bei den ersten Gichtgasmotoren traten noch erhebliche Betriebsschwierigkeiten auf, welche jedoch nicht so sehr den Motoren zuzuschreiben waren, sondern hauptsächlich in

haben die Gasmotoren den Beweis ihrer völligen Betriebssicherheit erbracht. Der Verbrauch an Gas ist ein sehr geringer, so daß auch die hohe Wirtschaftlichkeit solcher Anlagen als erwiesen angesehen werden darf. Die bisherigen Resultate zeigen, daß durch die directe Verwendung der Hochofengase in Maschinen erhebliche Ersparnisse gegenüber den bisherigen Anlagen, bestehend in Dampfmaschinen und Kesseln, erzielt werden. Die Ueberlegenheit beruht einerseits darin, daß die zu großen Verlusten und

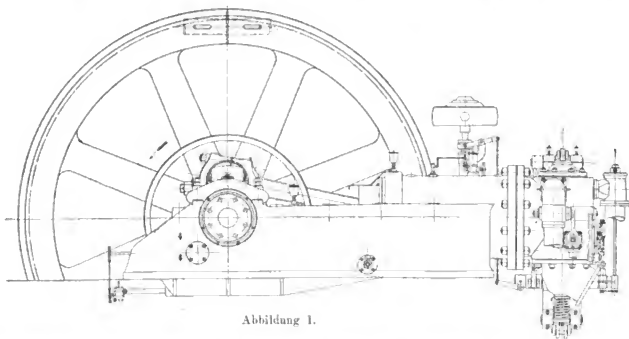


Abbildung 1.

der mangelhaften Reinigung der Hochofengase ihren Grund hatten. Es gelang zunächst nicht, die Gase in einfacher und rationeller Weise zu reinigen; auch hatte man den Uebelständen, welche durch ein unreines Gas hervorgerufen wurden, nicht die gebührende Beachtung geschenkt bezw. die Uebelstände unterschätzt. Die Folge schlecht gereinigter Gase war, daß Kolben und Cylinder sehr schnellem Verschleiß ausgesetzt waren, die Steuerungsorgane und Zündung nicht richtig functionirten und allerlei lästige Betriebsstörungen sich zeigten.

Neuerdings hat man es erreicht, die Hochofengase in einfacher und rationeller Weise so gründlich zu reinigen, daß die vorgenannten Uebelstände beseitigt sind. Die Gichtgasmotoren functioniren seit dieser Zeit zur vollsten Zufriedenheit. Bedeutende Anlagen nach verschiedenen Systemen sind ausgeführt worden und haben allen Erwartungen entsprochen. Durch monatelanges, ununterbrochenes Laufen

Gefahren Anlaß gebenden Kessel vermieden werden, andererseits darin, daß die Gasmaschine einen mehr als doppelt so hohen thermischen Wirkungsgrad besitzt, als die gleich große beste Dampfmaschine. Es ist daher wohl nur eine Frage der Zeit, daß angesichts der außerordentlich großen Vortheile die Gasmaschine in der gesamten Eisenindustrie in ausgedehntem Maße zur Einführung gelangt und man dazu übergehen wird, schon vorhandene Dampfanlagen durch Gasmotoren-Anlagen zu ersetzen.

Eine Klärung der Frage, welches der verschiedenen Motorsysteme das beste sei, ist noch nicht erfolgt, weil einzelne neue Systeme noch zu kurze Zeit im Betriebe sind. Legt man aber, wie es der Hütteningenieur unbedingt thun sollte, ganz besonderen Werth auf die Betriebssicherheit und Einfachheit der Anlage, sowie auf die leichte Controle aller Theile, so ist das Viertactsystem allen anderen Systemen vorzuziehen. Es ist auf Grund fast 30jähriger

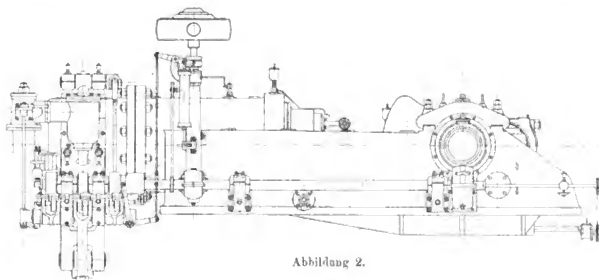


Abbildung 2.

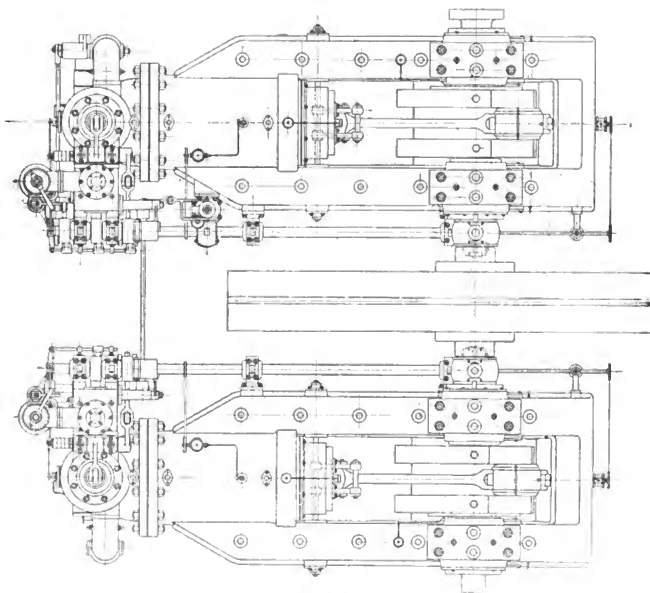


Abbildung 3.

Erfahrungen bis in alle Einzelheiten vorzüglich durchgebildet, gewährt wegen seiner außerordentlichen Einfachheit zudem eine unbedingte Betriebssicherheit, welche die in den letzten

heißwerdenden Theile. Das Werk baut als Specialität Viertactgasmaschinen von 35 bis 600 P. S. in Eincylinderanordnung, solche von über 70 bis 1200 P. S. in Zweicylinderanordnung; ferner Gas-

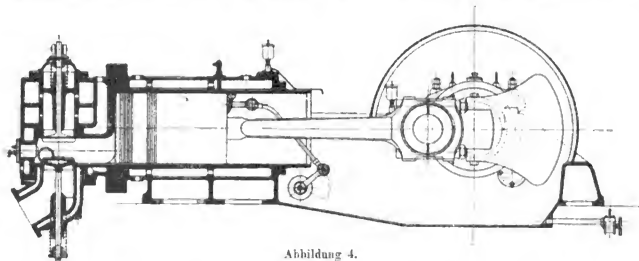


Abbildung 4.

Jahren entstandenen Systeme erst noch zu erweisen haben. Außerdem ist der mechanische Wirkungsgrad weit besser als bei den complicirten anderen Motorensystemen.

kraftgebläsemaschinen, Gaskraftwalzenzugmaschinen u. s. w. Die Firma führt in diesem Jahre auf der Düsseldorfer Industrie- und Gewerbeausstellung einen von ihr gebauten Hochfengasmotor

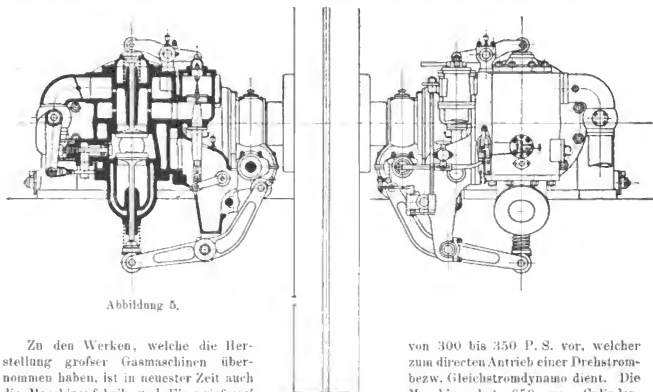


Abbildung 5.

Zu den Werken, welche die Herstellung großer Gasmaschinen übernommen haben, ist in neuester Zeit auch die Maschinenfabrik und Eisengießerei von Louis Soest & Co. m. b. H. in Reisholz bei Düsseldorf getreten. Großes Gewicht legt dieselbe auf kräftige, gedrungene Formen, reichlichste Dimensionirung aller Theile, sorgfältige Durchbildung der Zündungsvorrichtungen, sicheres und bequemes Anlassen, Rücksichtnahme auf leichten Ein- und Ausbau, sowie bequeme Reinigung und reichliche Kühlung aller

von 300 bis 350 P. S. vor, welcher zum directen Antrieb einer Drehstrom- bzw. Gleichstromdynamo dient. Die Maschine hat 650 mm Cylinderdurchmesser und 850 mm Hub bei einer normalen Tourenzahl von 140 i. d. Minute. Das Gewicht des Motors (einschließlich 26 t Schwungrad) beträgt 76 t. In der Ausstellung wird die Maschine mit Generatorgas betrieben, welches in einer eigenen dort befindlichen Generatorgasanlage hergestellt wird. Die Abbild. 1 bis 5 erläutern die Construction der Maschine.

Abbild. 1 giebt die äußere Ansicht der linken Maschinenseite, Abbild. 2 die innere Ansicht derselben, Abbild. 3 den Grundriß, Abbild. 4 den Längsschnitt, Abbild. 5 einen Schnitt durch den Cylinderkopf auf der linken, und dessen hintere Ansicht auf der rechten Maschinenseite.

Die beiden Rahmen der Maschine sind sehr kräftig und gedungen construiert und erhalten hinten als auswechselbare Büchsen die Cylinder für die Tanchkolben. Die Kolben arbeiten mittels

schieht durch ein besonderes Gasrohr, welches einen verstellbaren Gashahn enthält; letzterer endet am Cylinderkopf in dem gesteuerten Gasventil. Die äußere Steuerung der Ventile und der magnetelektrischen Zündung erfolgt mittels zwei kräftiger Steuerwellen, welche durch Schranbenräder von der Hauptachse angetrieben werden.

Die Steuerung der Ventile ist für drei Betriebsarten eingerichtet. 1. Das Anlassen mit Druckluft im Zweitact. 2. Das Anlassen der

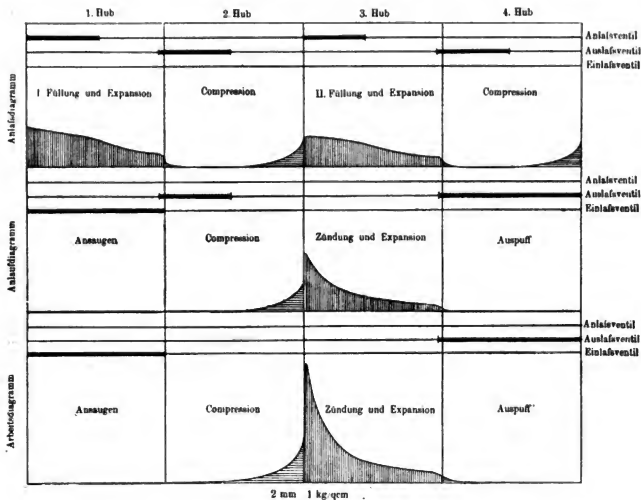


Abbildung 6.

kräftiger Pleuelstangen direct auf die beiden gleichgerichteten Kurbelkröpfungen der in vier Ringschmierlagern sorgfältig verlagerten Kurbelwelle. Auf dieser sitzt zwischen den Rahmen ein 26 t schweres Schwungrad. Die Stenernung jeder Maschinenseite erfolgt durch je ein Einlaß- und Auslaßventil, welche direct übereinander in dem am Rahmen angeschraubten Stahlguß-Cylinderkopf angeordnet sind. Charakteristisch an dem Cylinderkopf ist der tiefliegende Compressionsraum zur leichten Entfernung von im Cylinder sich sammelnden Schmutzrückständen. In den Compressionsraum ragt noch hinein das wagerecht liegende Anlaßventil und der Zündflansch der magnetelektrischen Zündung. Die Gaszuführung ge-

Gasmachine im Viertact mit verminderter Compression. 3. Der Normalbetrieb im Viertact mit hoher Compression (vergl. das Steuerungsschema Abb. 6). Die Einstellung der Stenernung für diese drei Betriebsarten erfolgt durch ein Stellwerk, durch das gleichzeitig die Rollen in den Steuerhebeln verschoben werden können. Unabhängig von dem Stellwerk werden die Gasventile bethätigt, und zwar durch Vermittlung eines auf der Steuerwelle verschiebbar angeordneten schrägen Nockens. Die Verschiebung dieses Nockens geschieht mittels eines kräftigen Hartung-Feder-Regulators, wodurch eine Gemischänderung und damit eine Regulierung der Maschine bei Belastungsänderungen bewirkt wird.

Zur Zuführung der Luft, die durch eine eingebaute Drosselklappe regulirt werden kann, dient eine besondere Rohranlage. Beim Ansaugen strömt das Gas durch den geöffneten Gashahn und das Gasventil, die Luft nach Passiren der Drosselklappe in den Cylinderkopf. Gas und Luft treten alsdann durch eine Reihe siebartig angeordneter Oeffnungen in den Raum über dem Einlaßventil, von wo sie, innig gemischt, in den Compressionsraum des Cylindersinneren gelangen, sobald der Nocken das Einlaßventil geöffnet hat. Das auf 13 Atm. comprimirte Luftgasgemisch wird am Zündflansch durch den Oeffnungsfunken des Unterbrechers entzündet. Der elektrische Strom geht vom Magnetapparat nach dem isolirten Zündstift, von da auf den Unterbrecher und durch die Maschine nach dem Magnetapparat wieder zurück. Auf dem schwingenden Auker des Magnetapparates (s. Abbild. 5 rechts) befindet sich ein Winkelhebel mit Federwerk. Dieser schnappt im gegebenen Augenblick von dem Stift eines von der Steuerwelle aus angetriebenen Schwinghebels ab. Letzterer ist kullissenartig in der Mitte an einem Stellwerk mit Handrad geführt. Ein Niederschrauben des Handrades bewirkt ein früheres Abschnap-

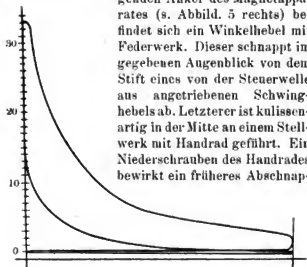


Abbildung 7.

pen des Winkelhebels und damit ein früheres Zünden. Der Unterbrecher wird vom Winkelhebel des Magnetapparates aus durch eine Stoßstange angetrieben. Die Zündung ist also von Hand jederzeit einstellbar. Zündungsverstellung, Gashahn und Steuerungsstellwerk sind zweckmäßig nahe bei einander gelegen.

Will man die Maschine in Betrieb setzen, so sorgt man zunächst dafür, daß links die Steuerung auf Anlassen, rechts auf Anlaufen gestellt ist. Man dreht darauf die Maschine etwas über den toten Punkt und öffnet das Ventil des Druckluftbehälters, welchen ein elektrisch angetriebener Compressor mit Druckluft von 15 Atm. versorgt. Die Maschine springt sofort an. Nach einigen Umdrehungen stellt man die Maschine links auf Anlaufen, öffnet alsdann links und rechts den Gashahn und stellt die Steuerung beider Maschinenseiten auf Betrieb. Um gute und sichere Zündung zu haben, ist es zweckmäßig, beim Anlaufen dieselbe durch Heraus-schrauben des Handrades später erfolgen

zu lassen. Abbildung 7 zeigt ein Diagramm der mit Generatorgas betriebenen Maschine, Abbildung 8 das Anlaßdiagramm.

Die Kühlung der Maschine ist außerordentlich sorgfältig an allen heilswerdenden Wandungen durchgeführt. Außer den Cylindern werden auch die Anlaß- und Auslaßventile und ein Theil der Auspuffleitung durch Wasser gekühlt. Den Kolben wird das Kühlwasser durch eine in die Cylinder schwingende Rohrleitung zu- und abgeführt. Auf sorgfältige Schmierung der Cylinder, des Triebwerks und der Steuerungstheile ist ganz besonders Werth gelegt. Die Cylinder werden durch eine rotirende Druckpumpe continuirlich mit Oel versorgt. Die Haupt- und Steuerlager haben Ringschmierung. Die von Radschuttkästen umschlossenen Schraubenräder laufen ganz in Oel, ebenso die Steuerhebelrollen. Der Verbrauch an Schmiermaterial ist sehr gering. Das Triebwerk und die Steuerungstheile sind reichlich dimensionirt, so daß ein Warmlaufen wie ein früher Verschleiß ausgeschlossen ist. Zu allen Theilen wurde nur das beste Material

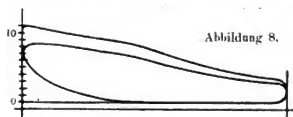


Abbildung 8.

verwendet. Für den Massenausgleich besitzt die Maschine Gegengewichte, welche in solider Weise mit den Kurbelarmen verbunden sind.

Die Maschine arbeitet trotz der hohen Tourenzahl auffallend ruhig und ist sehr sparsam im Gasverbrauch, wie bei der hohen Compression zu erwarten war. Die in Reisholz begonnenen Versuche sind noch nicht abgeschlossen und sollen in der Ausstellung fortgesetzt werden. Wesentlicher Werth wurde bei dieser Maschine auf die leichte Montage und Demontage, die Zugänglichkeit und die Uebersichtlichkeit aller Theile gelegt, wodurch sich die Bedienung der Maschine sehr einfach gestaltet. Die Betriebssicherheit ist auf ein hohes Maß gebracht, so daß sie auch in dieser Hinsicht den Anforderungen des Hütten- und Hochofenbetriebes vollkommen gewachsen ist.

Die Maschine wurde vom Niederrheinischen Bezirksverein deutscher Ingenieure wie von Directoren großer deutscher Hochofen- und Hüttenwerke, ferner von dem am die Einführung der Gasmotoren sehr verdienten Civilingenieur Hrn. Fritz W. Lürmann, Osnabrück, H. Professoren Junkers und Meyer und vielen Anderen beichtigt. Durch die kräftigen und soliden Formen wie den sicheren und ruhigen Gang erregte der Motor allgemeines Interesse und lebhaften Beifall.

## Prüfung von Eisen und Stahl an eingekerbten Stücken.

Von Professor **M. Rudeloff**-Charlottenburg.

(Schluß von Seite 380.)

Neuere Arbeiten über Biegeproben mit eingekerbten Stücken liegen vor von: Ast,\* Barba,\*\* Brinell,\*\*\* Charpy,† Le Chatelier,†† Frémont,††† Vanderhey§ und Russell§§.

Die Einzelheiten der bei diesen Untersuchungen angewendeten Verfahren zeigt Tabelle 2. §§§ Aus ihr ergibt sich, daß die wesentlichsten Unterschiede bei den verschiedenen Verfahren bestehen in der Form und Herstellung der Kerbe, sowie in den Versuchsbedingungen, gegeben durch die Construction der Schlagwerke.

Der Wahl einer zweckmäßigen Querschnittsform und stets gleichartigen Herstellungsweise des Kerbeinschnittes ist bei allen den genannten Untersuchungen besondere Aufmerksamkeit zugewendet.

Ihrer allgemeinen Form nach sind die angewendeten Einkerbungen zu unterscheiden in dreieckige und flache. Die Spitzenwinkel bei den ersteren betragen 45, 60 und 90 Grad; bei den flachen Einkerbungen ist die Breite übereinstimmend gleich 1 mm, die Tiefe dagegen schwankend.

Mit Rücksicht auf den Zweck der Einkerbung, die Formänderungen der Probe auf ein möglichst kleines Maß zu beschränken und eine möglichst geringe Stablänge an der Formänderung theilnehmen zu lassen, wird der dreieckigen Einkerbung mit scharfem Grunde und sehr kleinem

Spitzenwinkel unter allen der Vorzug gebühren. Hierbei ist die Tiefe der Einkerbung möglichst groß, jedenfalls aber so zu bemessen, daß aus der Inanspruchnahme, die den Bruch an dem durch die Kerbe geschwächten Querschnitt herbeiführt, keine so große Spannungen im stärkeren Stabtheil resultiren, daß er zum Fließen kommt. Die hierzu erforderliche Mindestdiefe der Kerbe hängt von den Eigenschaften des Probematerials ab.

Die Anwendung sehr kleiner Einkerbwinkel scheitert an der Unmöglichkeit der praktischen Herstellung. Ferner ist es nicht durchführbar, stets vollkommen scharfe Einschnitte zu erzielen; eine geringe Abrundung des Kerbgrundes ist stets vorhanden. Daher nehmen auch bei dreieckigen Einkerbungen gewisse Strecken des Stabes zu beiden Seiten des Kerbgrundes an den Formänderungen theil,\* die bei verschiedenen Materialien je nach dem Verhältniß der Streckgrenze zur Bruchfestigkeit und dem Einfluß der Stabform auf beide verschieden groß sind. Bei flachen Einkerbungen von hinreichender Tiefe ist die Formänderung im wesentlichen auf die durch die Kerbbreite gegebene Stablänge beschränkt. Welche der beiden Kerbformen nun bei möglichst engbegrenzter Ausdehnung in Richtung der Stablänge die Formänderungen am besten und zuverlässigsten eingrenzt, kann ohne Weiteres nicht beurtheilt werden; hier kann nur der Versuch entscheiden. Eine sehr interessante einschlägige Versuchsreihe, die sich zugleich auf den Einfluß der Herstellungsart der Kerbeerstreckt, liegt vor von Barba (s. Tab. 3). Das verwendete Probematerial entstammte Locomotiv-Radreifen von 55 kg qmm mittlerer Zugfestigkeit. Barba giebt an, daß es gewählt wurde, weil „die Herstellung aus achteckigen Gußblöcken, die Ausscheidung des mittleren Blocktheiles sowie die Art der Walzung, wobei das Material nur nach einer Richtung gestreckt wird, eine ausreichende Homogenität erwarten ließen“. Ferner wurde dadurch auf Erzielung möglichst gleicher Materialbeschaffenheit für die unmittelbar in Vergleich zu stellenden Proben hingearbeitet, daß immer zwei Stäbe parallel und nebeneinander entnommen und in je 5 zusammengehörigen Querschnitten eingekernt wurden. Die Stäbe erhielten 30 mm Breite und 12 mm Dicke. Jeder Stab wurde immer auf beiden Breitseiten

\* „Feststellung von Untersuchungsmethoden über die Homogenität von Eisen und Stahl behufs deren eventueller Benutzung bei Abnahmen.“ Bericht der Commission 2, vorgelegt dem Budapester Congress von W. Ast und J. Barba. Seite 35.

\*\* Desgl. S. 45.

\*\*\* Desgl. S. 68.

† M. G. Charpy: „Note sur l'essai des métaux à la flexion par choc de barreaux entaillés.“ Budapest 1901.

†† M. H. Le Chatelier: „Essais de fragilité au choc sur barreaux entaillés.“ Zürich 1901.

††† Ch. Frémont: „Essai des Métaux par pliage de barrettes entaillées.“ Budapest 1901.


§ E. Vanderhey: „Note sur le rôle des essais dans le contrôle du matériel roulant de chemin de fer.“ Budapest 1901, und „Note sur l'essai au choc des métaux employés dans la construction du matériel roulant de chemin de fer.“ Budapest 1901.

§§ Russell: „Experiments with a new machine for testing materials by impact.“ Transact. of the Amer. Soc. of Civil Eng. 1878, Bd. 39 S. 237.

§§§ Siehe Heyn: Bericht über die dritte Wanderversammlung des Internationalen Verbandes für die Materialprüfung der Technik. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 1197.

\* An Fließfiguren zu erkennen.

Tabelle 2. Die Verfahren der Schlag-Biegeproben mit eingekerbten Stücken.

Nummer	Verfahren von	Abmessungen des Probestückes			Angaben zur Einkerbung				
		Dicke d mm	Breite b mm	Länge L mm	Querschnittsform	Abmessungen			Lage und Herstellungsweise
						Kerbwinkel Grade	Tiefe mm	Breite mm	
1	Anscher	20	20	—	dreieckig	60	Schenkel des Kerbwinkels 1 mm lang	—	Auf allen 4 Seiten mit besonderem Meißel eingeschlagen
2	Ast	—	—	—	dreieckig	—	5	—	Auf Zugseite eingeholt und nachgefeilt
3	Barba	—	30	300	dreieckig; Kerbgrundhalbkreis $r \leq 0,1$ mm	45	je nach Blechdicke	—	Eingeholt und dann mit Profilstahl nachgeschliffen
4	Barba und Le Blant	12	30	—	dreieckig mit scharfem Grunde	45	1–2	—	Auf Zug- und Druckseite; vorgehobt, dann mit scharfem Stahlmesser um 0,5 mm tiefer eingedrückt
5	Vanderheyem	20	20	300–500	dreieckig mit scharfem Grunde	90	Durchmesser i. Kerbgrund $\approx 16$ mm	—	Ringsum auf der Drehbank mit besonders hartem Stahl nachgedreht
6	Frémont	8	10	25	flach	—	1,0	1,0	Auf Zugseite; Sägenschnitt
7	Brinell	30	30	—	flach	—	6,0	1,0	Zwei gegenüberliegende Sägenschnitte
8	Charpy	30 oder 20 bei Blechen 20 Blech- oder 30 dicke	30 oder 20	—		—	$\frac{1}{2} d$	—	Loch mit Spiralbohrer gebohrt, mit Reibahle aufgerieben und dann mit Säge aufgeschnitten. Bei Blechen Loch senkrecht zur Blechoberfläche; Bruchquerschnitt umfaßt ganze Blechdicke
9	Russell	verschieden			dreieckig	90	wechselnd	—	Auf Zugseite oder auf Zug- und Druckseite

diametral gegenüber in gleicher Weise eingekerbt. Die Kerbtiefe betrug 1 oder 2 mm. Die Herstellung der Kerben geschah nach folgenden Verfahren:

1. Mittels Hobelstahls mit abgerundeter Schneide. — Scharfe Stähle nutzten sich zu schnell ab, so daß keine Einschnitte von gleicher Beschaffenheit zu erhalten waren. —
2. Durch Einschnitten mit scharfer Fraise. — Trotz größter Vorsicht ergaben sich ziemlich gleichbleibende Abplattungen im Kerbgrund von etwa 0,2 mm. —
3. Durch Einschnitten mit Kreissägen. — Wegen Abnutzung der Zähne konnten keine scharfen Winkel in den Ecken erhalten werden. —
4. Kerben mit  $45^\circ$  Spitzenwinkel wurden mit einem scharfen Messer unter der Presse

eingedrückt. Das Messer war in ein Metallstück sicher eingespannt, sein Vorsprung war durch einen von 0,05 zu 0,05 mm getheilten Keil zu regeln.\* — Die Schärfe des Messers blieb auch nach Herstellung einiger Hundert Einschnitte gut erhalten. —

5. Kerben mit  $45^\circ$  Spitzenwinkel wurden mit dem Hobelstahl vorgearbeitet und dann durch Einpressen des scharfen Messers wie unter 4, um 0,5 mm vertieft.

\* Der vorliegende Bericht Barbas enthält keine Angaben darüber, ob beide Seiten der Probe gleichzeitig eingekerbt wurden, oder ob es bei Herstellung der beiden Kerben nacheinander erforderlich wurde, besondere Maßnahmen zu treffen, damit die Probe sich bei Herstellung der zweiten Kerbe nicht bog.

Tabelle 2. Die Verfahren der Schlag-Biegeproben mit eingekerbten Stücken.

Versuchsbedingungen							Für die Beurteilung der Materialeigenschaften maß- gebende Beobachtungen	
Art der Lagerung der Probe	Stützweite l mm	Entfernung der Treffstelle von der Einspannung mm	Art des Schlag- werks	Inanspruchnahme der Probe				
				Biege- G kg	Fallhöhe H m	Schlag- arbeit f. Schlag A mkg	Anzahl der Schläge	
einseitig ein- gespannt	—	100	Fallwerk	18	3	54	1	Die Proben dürfen nicht brechen
eingespannt od. 2 Auflager	25 und 50	20	Fallwerk	—	—	—	1	
eingespannt	—	22	Fallwerk	18	auf 100mm ausge- probt	ver- änder- lich	1	Das Mittel aus 2, um 100 mm ver- schiedene Fallhöhen, von denen die größere den Bruch herbei- führt und die kleinere noch keine Trennung der Theile verursacht
eingespannt	—	35	Fallwerk	25	< 1	—	1	Schlagarbeit beim Bruch. Aus der Gesamtarbeit und dem Arbeits- überschuss ermittelt
eingespannt	—	20	Fallwerk	25	ausge- probt	ver- änder- lich	1	Bestimmt werden an 11 Kerben die größte und kleinste Fall- höhe, die noch gerade den Bruch herbeiführen. Maßgebend ist diejenige, welche die größte Anzahl Brüche ergab und bei gleicher Anzahl die kleinere der beiden Fallhöhen
2 Auflager	20	—	Fallwerk	10	4	40	1	Wie bei Nr. 4
eingespannt; Kerben senk- recht oder pa- rallel zur Schlagricht.	—	30	Fallwerk	18	1 = 0,1, steig. 0,1 bis 18 um je $\frac{1}{2}$ 0,1 mm bis 2,5	$\times$ Schlag- nummer bis zu 25		Anzahl der Schläge und Gesamt- schlagarbeit bis zum Bruch
2 Auflager	120	—	Fallwerk und Pendel- hammer	18	2	36	bis zum Bruch oder 120° Biege- winkel	Zahl der Schläge und Biegewinkel beim Bruch. Ist Biegewinkel größer als 120°, so wird die Probe zusammengeschlagen
2 Auflager	205 u. 907	—	Pendel- hammer	—	—	—	1	Schlagarbeit bezogen auf die Ein- heit des Querschnitts

Aus den zu Tabelle 3 wiedergegebenen Beobachtungen zieht Barba hinsichtlich des Einflusses der Herstellungsart und Form der Kerbe folgende Schlüsse:

- Bei genügend homogenem Material und sehr sorgfältiger Anarbeitung der Einkerbungen können für eine und dieselbe Kerbform annähernd gleichbleibende Ergebnisse erzielt werden, wahrscheinlich auch für andere Formen, als die bei der Untersuchung angewendeten.
- Das Vorschneiden der Kerbe mit dem Hobelstahl und hierauf folgende Fertigstellung durch Einpressen eines scharfen Messers liefert ein leicht durchführbares Verfahren, welches eine gleichbleibende Form sichert.

c) Der Einfluss der Stauchung des Materials beim Einkerbten des Messers um 0,5 mm in die vorgehobelte Kerbe scheint vernachlässigt werden zu können.

d) Bei naturhartem Metall ist die Schärfe des Einschnittes von großer Wichtigkeit; mit abnehmender Schärfe wachsen die Fallhöhen sehr rasch. Mit abnehmender Tiefe scheint dieser Einfluss sich zu steigern.

e) Das Einschnitten mit dem Messer ist das einzige Verfahren, bei dem es in praktischer Weise möglich wurde, scharfe Einschnitte zu erhalten.

Auf Grund dieser Beobachtungen entschloß sich Barba einstweilen zur Anwendung der



Tabelle 3. Einfluss der Form und Herstellungsart der Einkerbung nach Versuchen von Barba-Le Blant.

Zeichen		Einkerbung				Fallhöhe in cm für den Bruch an der Einkerbung						
des Stab-paares	des Stabes	Art der Herstellung	Form des Grundes	Tiefe mm	Spitzen-winkel Grade	1	2	3	4	5	Mittel	
A	a	Messer . . . . .	V: scharf	1	45	5	4	5	5	5	4,8	
	b	Fräse . . . . .	auf 0,2 mm flach			16	17	17	20,5	19	17,9	
B	a	Messer . . . . .	V: scharf	1	45	21,5	17	19	16	14	16,3	
	b	Hobelstahl . . . . .	$\bigcup$ : r = 0,25 mm			91*	100*	88	69	75	77,3	
C	a	Messer . . . . .	V: scharf	1	45	9	11	6	6	5	7,4	
	b	Hobelstahl . . . . .	$\bigcup$ : r = 0,5 mm			78	103	91	91,5	91,5	91	
E	a	Messer . . . . .	V: scharf	0,95	45	5	6	6	6	6	5,8	
	b	Säge . . . . .	$\sqcap$ : b = 0,5 mm			82	72	63	69	56	68,4	
F	a	Messer . . . . .	V: scharf	1,05	45	6	4	5	5	5	4,6	
	b	Säge . . . . .	$\sqcap$ : b = 1 mm			49	68,5	50	69	84	68	
G	a	Messer . . . . .	V: scharf	1,1	45	11,5	11	11,5	10	10	10,6	
	b	Säge . . . . .	$\sqcap$ : b = 2 mm			150*	125	119	134	134	128	
H	a	Messer . . . . .	V: scharf	2	45	5	5,5	5	5,5	5	5,2	
	b	1,5 mm Hobelstahl + 0,5 mm Messer . . . . .				10	6	6	8	11	8,2	
J	a	Messer . . . . .	V: scharf	2	45	4	5	5	4	4	4,4	
	b	1,0 mm Hobelstahl + 1,0 mm Messer . . . . .				5	5	5	5	5	5,0	
Y	a	Messer . . . . .	V: scharf	2	45	5	5	4	5	4	4,6	
	b	0,5 mm Hobelstahl + 1,5 mm Messer . . . . .				4	4	6	5	5	4,8	
S	a	1,0 mm Fräse + 0,1 mm Messer . . . . .	auf 0,2 mm flach	1,1 1,15	45	11,5	11,5	11	12,5	14	12,1	
	b	Fräse . . . . .				20,5	20,5	20,5	30,0	26,0	23,5	
K	a	Messer	V: scharf	2	45	5,5	4,5	4,5	4,5	4	4,8	
	b					10	10	10	4,5	4	7,7	
L	a			2	45	4,5	4,5	4,5	4,5	5	4,7	
	b					13,5	12,5	12	12	12	12,4	
M	a			2	45	4,5	4,5	4,5	4,5	5	4,8	
	b					25*	19	35	22	35	27,7	
P	a			1	45	45	4	4	5	5	5,5	4,7
	b					90	4	4	5,5	5	5	4,7
Q	a			1	45	45	5,5	5,5	6	5,5	5,5	5,8
	b					60	6	5,5	6	6	5,5	5,8
R	a			1	45	45	6	5,5	6	6	6	5,9
	b					30	6	10	11	9	11	9,4

\* Nicht vollständig gebrochen.

scharfen dreieckigen Einkerbung mit 45° Spitzenwinkel und 2 mm Tiefe, die er durch Vorhobeln auf 1,5 mm und Nachpressen nm 0,5 mm mit dem Messer herstellt.

Ueber den Vorzug der doppelten Einkerbung vor der einfachen sagt Barba, daßs bei der doppelten die Bruchflächen regelmäßiger erscheinen und daßs das abgebrochene Stück bei sehr weichem Material viel seltener am Rest des Probestabes hängen bleibt.

Die Arbeit Barbas enthält ferner eine Reihe interessanter Mittheilungen über den Einfluss der Wärmebehandlung (Glühen und Abschrecken)

sowie der Temperatur der Proben beim Versuch. Ihre Besprechung an dieser Stelle würde zu weit führen.

E. Vanderheyem hält die dreieckige, mit besonders hartem Drehstahl hergestellte scharfe Einkerbung für die beste. Die rings um den quadratischen Stab herumlaufende Einkerbung vermeide die bei der geradlinigen Einkerbung auftretende Schwierigkeit, die gegenüberliegenden oder angrenzenden Kerben genau in demselben Stabquerschnitt anzubringen. Ferner erfordere sie nur die Innehaltung eines stets gleichbleibenden Durchmessers an der Kerbstelle, mache

aber die genaue Bearbeitung des ganzen Stabes unnötig.

Die Einkerbung mit dem Schneidwerkzeug (Drehstahl) zieht Vanderhey in den Einkerbungen mit dem Meißel oder dem Messer nach Barba vor, weil er glaubt, daß die unter dem Druck des Werkzeuges entstehenden Gefügeänderungen das Versuchsergebnis je nach dem Härtegrad des Materials verschieden beeinflussen.

Dieser Einwand gegen das Verfahren Barbas ist nicht aufzuheben zu lassen. Denn wenn auch nach den Versuchen des letzteren die von verschieden geformten Messern herrührenden, also verschiedenartigen Stauchungen belanglos gewesen zu sein scheinen, so gelten diese Beobachtungen doch nur für das eine untersuchte Material.

Charpy wendet gegen die Herstellung scharfer Einkerbungen mit dem Schneidwerkzeug ein, daß die Abnutzung des Werkzeuges zu unzuverlässigen Ergebnissen führe. Als Mangel des Barbaschen Verfahrens bezeichnet er den Umstand, daß es beinahe unmöglich sei, mehrere Messer mit genau gleicher Schneide zu erzeugen.\* Leichter sei es, übereinstimmende Einkerbungen mittels Schneidstählen mit abgerundeter Spitze herzustellen. Sobald jedoch der Stahl ein wenig schief stünde, so entstehe am Grunde der Kerbe eine Riefe, welche dann als spitze Einkerbung wirke. Um derartige Riefen in der Längsrichtung der Kerbe zu vermeiden, empfiehlt Charpy, die Einkerbung in der Weise herzustellen, daß man in bestimmtem Abstände von der Oberfläche der Probe parallel zur Oberfläche ein Loch von bestimmtem Durchmesser bohrt und dann die Probe mit einer Säge bis zum Loch aufschneidet. Die Vorzüge dieses Verfahrens: Erzielung vollkommen gleichartiger cylindrischer Form des Kerngrundes und Vermeidung von Längsriefen, verdienen bei Herstellung von Kerben mit gerundetem Grunde volle Würdigung. Dagegen ist bei Beurteilung des Verfahrens als praktische Probe nicht aufser Acht zu lassen, daß es bei Massenzurichtung von Probestäben immerhin schwierig ist, die feinen Bohrungen auf 30 mm Länge stets vollkommen parallel zur Oberfläche herzustellen. —

Die bei den vorliegenden Untersuchungen angewendeten Apparate unterscheiden sich (siehe Tabelle 2) nach ihrer Wirkungsweise in Schlagwerke mit zwischen Führungen fallendem Gewicht — „Fallwerke“ — und in solche mit pendelnd aufgehängtem Gewicht — „Pendelhammer“. Wesentliche Unterschiede zeigen sie ferner hinsichtlich der Unterstützung oder Einspannung des Probestückes. In Frage kommen hierbei die Lagerung der Probe auf zwei Stützen

\* Dieser Einwand dürfte bereits durch die Beobachtungen Barbas widerlegt sein (s. Versuchsreihen K bis Q, Tab. 3).

mit Auftreffstelle des Schlaggewichtes in der Mitte sowie die feste Einspannung des einen Stabendes und Schlagen auf das freiliegende Ende.

Gegen die Lagerung der Schlagprobe auf zwei Stützen erhebt Vanderhey die sehr beachtenswerte Einwendung, daß bei ihr durch Kalthämmern Gefügeänderungen des Metalls an der Angriffsstelle des Fallgewichtes eintreten. Dieser Uebelstand macht sich besonders dann geltend, wenn der Bruch der Probe erst durch mehrere Schläge herbeigeführt wird; es tritt dann auch noch der zweite Uebelstand auf, daß die Probe sich erwärmt.\* Durch wiederholte Unterbrechung der Versuche ist man bestrebt gewesen, diese Erwärmung hintanzuhalten. Vanderhey weist nun durch die in Tabelle 4 wiedergegebenen Versuche nach, daß die Versuchsunterbrechung\*\* die Zahl der Schläge und den Arbeitsaufwand bis zum Bruch erheblich herabmindert\*\*\* und daß dieser Einfluß sich mit wachsender Festigkeit des Stahls steigert.

Tabelle 4. Einfluß der Versuchsunterbrechung bei Schlag-Biegeproben nach Versuchen von Vanderhey.

Material	Zugversuche Bruchfestigkeit kg/mm <sup>2</sup> Bruchdehnung %	Schlag-Biegeproben			
		Gang des Versuches	Zahl der Schläge	Arbeitsaufwand in m kg	Wärmerhöhung ° C.
Achsenstahl	45,4 28	ohne Unterbrech.	31	2076	27
		unterbrochen	26	1784	—
Achsenstahl	47,6 21,5	ohne Unterbrech.	28	1919	24
		unterbrochen	15	1014	—
Relfentstahl	73,5 10,3	ohne Unterbrech.	14	1647	19
		unterbrochen	9	1095	—

Charpy bevorzugt die Lagerung auf zwei Stützen: Er sagt, sie sei einfacher und sicherer, denn bei fester Einspannung des einen Endes könne der mehr oder weniger starke Druck der Einspannbacken das Ergebnis beeinflussen. Ferner könne der eingespannte Stab nur bis 90°, der auf zwei Stützen ruhende dagegen bis auf 60° zwischen beiden Schenkeln gebogen werden.

Zur Beurteilung der Materialeigenschaften (der Brüchigkeit) werden ermittelt:

1. der Biegungswinkel beim Bruch und
2. die aufgewendete Schlagarbeit oder
3. die Zahl der Schläge bis zum Bruch.

\* Nach Vanderhey sind Erwärmungen bis auf 76° beobachtet.

\*\* Nach Ausführung von fünf Schlägen innerhalb 25 Minuten blieb der Stab jedesmal 24 Stunden liegen.

\*\*\* Rudeloff: „Einfluß vorausgegangener Formänderungen auf die Festigkeitseigenschaften der Metalle.“ Mitteilungen a. d. Königl. Techn. Versuchsanstalten zu Berlin 1901, Ergänzungsheft I.

Als Biegunswinkel gilt im allgemeinen der von dem abgebrochenen Schenkel durchlaufene Winkel; nur Charpy bestimmt denjenigen Winkel, welcher beim Bruch von den Schenkeln der Probe eingeschlossen wird. Bei Anbahnung einheitlicher Durchführung der Einkerbprobe dürfte das erstgenannte Meßverfahren, die Bestimmung des von dem einen Schenkel durchlaufenen Winkels, den Vorzug verdienen. Es ist nicht allein längst bei der gewöhnlichen Biegeprobe gebräuchlich, sondern bietet auch den Vortheil der besseren Uebersichtlichkeit, da der Biege Winkel dann im directen Verhältniß zur Widerstandsfähigkeit des Materials steht, bei Messung des eingeschlossenen Winkels dagegen im umgekehrten Verhältniß.

Russell und Charpy geben die Schlagarbeit, bezogen auf die Einheit des Bruchquerschnittes, an. Russell sagt hierzu: „Wenn die Kerbe hinreichend tief ist, so daß die Probe kurz abbricht (to cause the bar to break off short), und wenn sie stets gleiche Form hat, so wird man finden, daß der Bruchwiderstand (resilience) bis zu gewissem Grade dem Querschnitt an der Kerbstelle proportional ist. Sie ist ihm direct proportional, wenn zugleich die Bruchquerschnitte gleiche Dicke haben.“

Für die Bestimmung der zum Bruch der Probe aufzuwendenden Schlagarbeit sind zwei principiell verschiedene Verfahren im Gebrauch. Bei dem einen soll der Bruch durch mehrere Schläge mit wachsender Arbeitsleistung, bei dem anderen dagegen mit einem einzigen Schläge herbeigeführt werden.

Ein bestimmtes Urtheil darüber, welches beider Verfahren die Bruchigkeitseigenschaften schärfer hervortreten läßt und ob beide Verfahren für Materialien von verschiedenen Eigenschaften die gleiche Einordnung nach steigendem oder fallendem Widerstande ergeben, läßt sich nur aus vergleichenden Versuchen gewinnen. Für praktische Untersuchungen dürfte indessen beachtenswerth sein, daß Versuche mit nur einem Schlag erheblich geringeren Zeitaufwand erfordern. Ferner kommt zu ihren Gunsten in Betracht, daß die Anwendung mehrerer Schläge, wie schon oben erwähnt wurde, allmähliche Veränderung des Materials an der Biegestelle im Gefolge hat, die das Ergebnis verschiedenartig beeinflussen kann.

Charpy hält es für eine „bedeutende Ueberlegenheit“ des Verfahrens mit Anwendung mehrerer Schläge, daß es die Möglichkeit gewähre, den Widerstand des Materials gegen den Beginn bleibender Formänderung zu ermitteln, und so den Zerreißversuch und ähnliche Versuche entbehrlich machen könne.

Bei Anwendung eines einzigen Schläges ist festzustellen, welcher Theil der angewendeten Schlagarbeit wirklich zur Herbeiführung des Bruches erforderlich war. Hierzu sind folgende zwei Verfahren benutzt.

1. Man hat durch Versuche mit verschiedenen Fallhöhen, die um ein bestimmtes Maß von einander abweichen, diejenige Fallhöhe ermittelt, welche mit größter Wahrscheinlichkeit zur Erzielung des Bruches hinreicht. (S. Tab. 2 Nr. 2 und 5.)
2. Bei dem zweiten Verfahren wird stets dieselbe, hinreichend große Fallhöhe benutzt und die Arbeit ermittelt, welche das Fallgewicht nach dem Bruch der Probe noch zu leisten vermag. Der Unterschied zwischen der letzteren d. h. dem Arbeitsüberschuß und der gesammten Schlagarbeit ist gleich der von der Probe aufgezeigten Arbeitsleistung. (S. Tabelle 2 Nr. 4, 6, 8 u. 9.)

Zur Ermittlung des Arbeitsüberschusses bei „Fallwerken“ liegen die Constructionen von Frémont und von Le Blant\* vor. Bei beiden schlägt das Fallgewicht nach dem Bruch der Probe auf eine Feder, und der Arbeitsüberschuß wird dann von Frémont aus der Zusammendrückung der Feder, nach Le Blant aus dem Wege, um welchen das Fallgewicht zurückgeworfen wurde, ermittelt. Die Unterlagen hierzu werden aus besonderen Versuchsreihen gewonnen, bei denen das Fallgewicht unmittelbar auf die Feder aufschlägt.

Beim Pendelhammer (Russell, Charpy, Rudeloff) bestimmt man den Arbeitsüberschuß aus der Höhe, um welche das Gewicht nach dem Bruch der Probe hinter dieser wieder ansteigt. Charpy läßt zu diesem Zweck den rückwärtigen Weg des Gewichtes durch einen an dem Gewicht angebrachten Pinsel anzeichnen. Bei einem kleinen Pendelhammer, den ich vor etwa Jahresfrist für Einkerb-Schlagproben mit Drähten in der Versuchsanstalt provisorisch im Anschluß an einen kräftigen Schraubstock herrichten ließ, hat sich folgende Einrichtung gut bewährt.

Auf die in Spitzen gelagerte Achse des Pendels ist ein leichter Zeiger mit geringer Reibung aufgeklemt. Beim freien Herabhängen (in der Ruhelage) berührt der Hammer die Probe, und der Zeiger wird so gedreht, daß er an einen im Nullpunkt der Kreistheilung angebrachten Anschlag anliegt. Schwingt der Hammer z. B. nach Bruch der Probe über die Ruhelage hinaus, so verstellt sich der Zeiger um den Durchschlagswinkel. Seine Größe ist an der neuen Zeigerstellung zur Kreistheilung abzulesen und der diesem Winkel entsprechende Arbeitsüberschuß aus einer Tabelle zu ersehen.

Als Fehlerquellen der Schlagproben sind bereits erwähnt die Erwärmung der Probe und das Kalthämmern beim Auflagern auf zwei Stützen, ferner der wechselnde Druck bei fester Einspannung und die Gefügeänderungen bei An-

\* Siehe auch Rudeloff: „Das Materialprüfungs-wesen der Pariser Weltausstellung“. »Verhandlungen des Vereins zur Beförderung des Gewerbleißes«. 1901.

wendung mehrerer Schläge. Hierzu kommen die Fehlerquellen des Apparates, bestehend in der Vernachlässigung der lebendigen Kraft des abgeschlagenen Stabtheiles, im Verlust an lebendiger Kraft infolge von Reibungswiderständen in den Führungen des Schlaggewichtes und die Fehler bei Bestimmung des Arbeitsüberschusses.

Die Reibungsverluste sind bei den Fallwerken wahrscheinlich grösser als bei dem Pendelhammer. Bei letzterem können sie ohne weiteres dadurch ermittelt werden, daß man die Unterschiede zwischen Hubhöhe und Durchschlagshöhe ermittelt, wenn keine Probe eingespannt ist. Die Pendelhammer gestatten ferner den Arbeitsüberschuß mit gleicher Genauigkeit zu bestimmen wie die Gesamtschlagarbeit. Bei den Fallwerken trifft dies nicht zu, da bei ihnen die beiden Arbeitsgrößen durch verschiedenartige Reibungswiderstände beeinflusst werden können und der Bestimmung der Federcompression (Frémont) oder des Rückstoßes (Le Blant) größere Fehler anhaften als der Einstellung der Fallhöhe.

Charpy schätzt den Fehler bei Bestimmung der Schlagarbeit mit seinem Pendelhammer auf höchstens 1 %, während Barba auf Grund von Versuchen angiebt, daß die Summe aller Fehler bei seinem Fallwerk das Endergebnis um höchstens 10 % seines Wertes beeinflusse. —

In der Ueberzeugung, daß der Einkerbprobe z. Z. vielzeitige Aufmerksamkeit zugewendet wird, erscheint es empfehlenswerth, die etwa im Zuge befindlichen Versuche sogleich auf möglichst viele Gesichtspunkte auszuweiten, um Klarheit im Urtheil über den Werth dieser Prüfungsweise zu erlangen. Dies gilt umso mehr, als für die fraglichen Versuche immer nur ein beschränktes Material verfügbar sein wird. Nur die Betriebserfahrungen können endgültige Entscheidung über den Werth der Probeverfahren liefern und daher werden auch nur solche Materialien für ausschlaggebende Versuche geeignet sein, deren Güte oder Mangelhaftigkeit durch das Verhalten im Betriebe oder bei Dauerversuchen bereits dargethan ist.

Von diesem Gesichtspunkte aus möge es gestattet sein, auch ohne daß ich die im nachfolgenden ausgesprochenen Anschauungen durch Versuche zu belegen vermag, auf einen meines Wissens bisher nicht beachteten Umstand hinzuweisen, der mir bei Beurtheilung des Werthes der Zugprobe mit eingekerbten Stücken von Bedeutung erscheint. Sei es um Meinungsanstausch herbeizuführen, sei es um anzuregen, daß bei den etwa im Zuge befindlichen Versuchen die zur Klärlegung des in Rede stehenden Umstandes erforderlichen Beobachtungen nebenher angeführt werden.

Auf Seite 11 faßte ich meine, bereits in früheren Arbeiten ausgesprochenen Ansichten über den Werth der Zugversuche und Biegeproben mit eingekerbten Stücken dahin zusammen,

daß diese Proben darauf hinwirkten, den Bruch zwischen die einzelnen Massentheile hindurchzuführen, ohne daß die letzteren wesentliche Veränderungen in ihrer Form und in ihrem Zustande erlitten. Ferner erachtete ich das körnige Aussehen des Bruches als Kennzeichen für die Trennung der Massentheile voneinander und umgekehrt die Entstehung matten schuppigen Gefüges an eingekerbten Proben als Kennzeichen dafür, daß der Zusammenhalt der Massentheile untereinander größer ist, als ihr Streck-Widerstand. Zugleich bekannte ich mich zu der Anschauung, daß Betriebsbrüche, welche ohne wesentliche Formänderungen des Stückes eintreten und körnigen Bruch zeigen, die Folge der Trennung der Massentheile voneinander seien. Nun lehrt die Erfahrung, daß man im allgemeinen von zwei Eisen- oder Stahlsorten verschiedener Herkunft diejenige als die betriebssichere ansehen kann, welche bei sonst gleichen Eigenschaften die größere Dehnbarkeit besitzt. Letztere beruht auf Formänderung, Langstrecken der Massentheile. Diese Formänderungen können aber nur eintreten, wenn das Strecken der Massentheile beginnt, bevor sie voneinander losgerissen werden.

Wenn nun in der Korbprobe thatsächlich die Haftfestigkeit der Massentheile aneinander zum Ausdruck kommt — eine Ansicht, die auch in allen vorliegenden neueren Arbeiten über diese Probe ausgesprochen wird, — so glaube ich, daß die Fähigkeit des Materials, sich zu dehnen, davon abhängt, ob und um wieviel die beim Zugversuch an eingekerbten Stücken ermittelte Kerbfestigkeit ( $\sigma_k$ ) größer ist als die Spannung ( $\sigma_s$ ) an der Streckgrenze, ermittelt am prismatischen Stabe.\* Trifft dies zu, so wird man auch erwarten können, daß beim Material mit großem Ueberschuß an Kerbfestigkeit zufällige Ueberanstrengungen eines Baugliedes sich in der für die Standfestigkeit weniger gefährlich bleibenden Formänderung als in Bildung innerer Risse äußern wird, die schließlic zum Bruch führen.

Folgt man diesen Anschauungen, so führen sie zu den nachstehenden Schlüssen, die freilich

\* Selbstverständlich kann bei sachgemäßer Ausführung der Versuche nur diejenige Kerbform in Frage kommen, welche, soweit es praktisch überhaupt möglich ist, Formänderung des eingekerbten Stückes ausschließt. Jedenfalls sind die Kerbtiefe, die Schärfe des Kerbgrundes und der Kerbwinkel so zu wählen, daß die angewendete Form die höchsten Bruchlasten liefert, die mit den zu vergleichenden Eisensorten an eingekerbten Stücken überhaupt zu erreichen sind. Daß bei hinreichender Sorgfalt in der Probenaufertigung genügend genaue Grenzwerte für  $\sigma_k$  erhalten werden können, daran zweifle ich nicht. Die Einflüsse der Stabform, die trotzdem bestehen bleiben werden und bei verschiedenen Eisensorten in verschiedenem Grade sich äußern können, werden besonders bei denjenigen Materialien zum Ausdruck kommen, die am wenigsten empfindlich gegen Einkerbungen sind, und werden daher die Unterschiede in den Kerbfestigkeiten allenfalls noch krasser hervortreten lassen, als es ohne den Einfluß der Kerbform der Fall sein würde.

einstweilen nur hypothetische Bedeutung haben können, bis sie durch Versuchsergebnisse und Betriebserfahrungen begründet sind.

1. Von zwei Eisensorten mit sonst gleichen Eigenschaften neigt diejenige am ehesten zu Brüchen im Betriebe, die bei der Korbzngprobe körniges Bruchaussehen liefert;

2. wenn beide körniges Bruchaussehen zeigen, diejenige, welche bei sonst gleichen Eigenschaften die geringere Kerbfestigkeit  $\sigma_K$  besitzt und

3. wenn beide gleiches Bruchaussehen und gleiche Kerbfestigkeit zeigen, diejenige, welche die höher gelegene Streckgrenze  $\sigma_s$  also das kleinere Verhältniß für  $\sigma_K/\sigma_s$  besitzt.

Der Satz 3 findet bereits in der bekannten Thatsache eine Stütze, daß die Betriebssicherheit des Materials sehr häufig durch Ausglühen wächst. Beim Glühen geht besonders die Streckgrenze  $\sigma_s$  herunter und die Massenthellen, welche vor dem Glühen langgestreckt waren, nehmen, wie die metallographischen Untersuchungen von Prof. Heyn darthun, wieder mehr gleichachsige Gestalt an. Soweit mir bekannt ist, hat man z. B. beim Kupfer nicht wahrgenommen, daß beim Glühen neben der Form der Massenthellen auch deren innerer Aufbau sich änderte. Ihre langgestreckte Form ist vielmehr als eine Folge der vorangegangenen mecha-

nischen Bearbeitung, also der mechanischen Streckung, erklärt. Durch das Strecken ist dem Material ein Theil der Dehnbarkeit bereits genommen; durch das Ausglühen und Uebergehen in die gleichachsige Gestalt erlangen die Massenthellen die Fähigkeit zu rücken, unter geringeren Belastungen zu strecken.

Wie die vorstehende Besprechung zeigt, liegt heute noch kein vollkommen durchgreifendes Verfahren für die Versuche mit eingekerbten Stücken vor, welches geeignet wäre, als Abnahmeprobe allgemein eingeführt zu werden. Indessen ist bereits an dem Werthe dieser Versuche als Bruchigkeitsprobe nicht mehr zu zweifeln und weitere gründliche Untersuchungen werden sicherlich die Fragen lösen, welche hinsichtlich der einheitlichen, zuverlässigen Durchführung der Elkerprobe zur Zeit noch offen sind. Von diesem Gesichtspunkte aus erscheint es angebracht, auch die allgemeine Aufmerksamkeit der deutschen Eisenhüttenleute auf diese Frage zu lenken. Zu diesem Zweck bin ich gerne der Aufforderung der Redaction gefolgt, die bisher erschienenen Arbeiten zu besprechen. Sollte es mir gelingen sein, die beteiligten Kreise, Erzeuger und Verbraucher von Eisen und Stahl, zur Mitarbeit anzuregen, so wäre der Zweck dieser Zeilen erfüllt.

## Der Schwefelgehalt von Schlacken und Hüttenproducten.

Von H. von Jüptner.

(Schluß von S. 391.)

### IV. Metall und Schlacke beim Martinproceß.

Die beim Hochofenproceß gemachten Erfahrungen lassen es wünschenswerth erscheinen, diese Verhältnisse auch für den Martinproceß zu studiren. Wir legen diesen Untersuchungen die folgenden Daten zu Grunde:

G. Martinstahl-Analysen.						H. Schlacken-Analysen.								
Nr.	Kohlenstoff c <sub>10</sub>	Silicium s <sub>10</sub>	Mangan m <sub>10</sub>	Phosphor p <sub>10</sub>	Schwefel s <sub>10</sub>	Nr.	SiO <sub>2</sub> s <sub>10</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> a <sub>10</sub>	CaO c <sub>10</sub>	MgO m <sub>10</sub>	FeO f <sub>10</sub>	MnO m <sub>10</sub>	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> p <sub>10</sub>	S s <sub>10</sub>
1	0,122	0,011	0,190	0,049	0,041	1	14,10	3,02	17,05	13,30	28,73	22,84	0,939	0,192
2	0,132	0,013	0,418	0,025	0,074	2	15,33	2,29	24,23	12,69	24,07	19,45	1,452	0,161
3	0,108	0,011	0,188	0,059	0,030	3	15,31	2,16	17,43	12,94	27,12	23,32	0,955	0,161
4	0,098	0,011	0,187	0,024	0,068	4	15,35	3,35	16,39	10,25	35,01	18,92	1,070	0,195
5	0,116	0,013	0,392	0,046	0,025	5	15,48	3,03	16,18	9,44	27,02	26,90	0,955	0,211
6	0,164	0,029	0,215	0,037	0,030	6	19,40	3,96	18,86	11,61	21,01	24,26	1,008	0,183
7	0,113	0,010	0,178	0,067	0,070	7	18,34	2,76	11,84	9,68	29,19	26,90	0,584	0,262
8	0,132	0,014	0,484	0,051	0,125	8	20,89	3,71	17,81	14,79	17,64	24,45	0,524	0,181
9	0,120	0,016	0,578	0,034	0,120	9	21,12	3,48	17,42	14,65	17,80	24,71	0,554	0,242
10	0,315	0,031	0,294	0,041	0,022	10	20,19	3,56	19,75	12,43	16,74	26,32	1,019	0,241
11	0,112	0,026	0,237	0,041	0,040	11	20,04	3,25	18,76	12,37	19,47	24,13	0,836	0,143
12	0,120	0,015	0,460	0,033	0,095	12	21,48	3,60	17,31	14,31	17,72	24,71	0,474	0,263
13	0,140	0,012	0,189	0,055	0,075	13	20,37	2,87	12,71	11,89	21,50	29,63	0,673	0,253
14	0,110	0,014	0,212	0,041	0,125	14	21,78	3,21	18,23	13,72	19,29	22,98	0,570	0,217
15	0,118	0,014	0,472	0,072	0,100	15	22,05	3,65	17,96	13,70	18,22	24,85	0,552	0,265
16	0,108	0,011	0,212	0,042	0,080	16	22,40	3,51	17,88	11,65	19,64	23,45	0,623	0,233
17	0,107	0,009	0,224	0,041	0,085	17	22,48	3,57	17,70	12,71	19,88	22,73	0,568	0,288
18	0,120	0,013	0,201	0,037	0,080	18	22,89	3,92	17,51	11,76	19,68	22,98	0,612	0,235

Den Sauerstoffgehalt dieser Schlacken geben die folgenden Tabellen:

J. Sauerstoffgehalt der Schlacken.								Sauerstoff der Basen in Procenten:										
								K. Des Gesamt-Basen-Sauerstoffes.						L. Des Sauerstoffes der RO-Basen.				
Nr.	Silicierungsstufe a b	SiO <sub>2</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	CaO	MgO	FeO	MnO	Nr.	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	CaO	MgO	FeO	MnO	Nr.	CaO	MgO	FeO	MnO
1	0,34	7,51	1,42	4,87	5,32	5,08	5,15	1	7	22	24	23	24	1	24	26	25	25
2	0,36	8,17	1,08	6,92	5,08	5,35	4,38	2	5	30	22	24	19	2	32	24	24	20
3	0,36	8,16	1,02	4,98	5,18	6,03	5,26	3	5	22	23	27	23	3	23	24	28	25
4	0,37	8,18	1,57	4,68	4,10	7,78	4,06	4	7	21	19	35	18	4	23	20	38	19
5	0,38	8,24	1,42	4,62	3,78	5,98	6,06	5	7	21	17	27	28	5	23	18	29	30
6	0,45	10,33	1,86	5,39	4,64	4,65	5,47	6	8	24	21	21	26	6	27	23	23	27
7	0,45	9,77	1,90	3,38	3,87	6,48	6,06	7	8	16	18	30	28	7	17	20	33	30
8	0,47	11,13	1,74	5,09	5,32	5,44	5,51	8	7	21	25	23	23	8	23	27	25	25
9	0,48	11,25	1,64	4,98	5,86	5,49	5,57	9	7	21	25	23	24	9	23	27	25	25
10	0,49	10,76	1,67	5,64	4,97	3,72	5,93	10	7	26	23	17	27	10	28	25	18	29
11	0,50	10,72	1,53	5,36	4,95	4,33	5,47	11	7	25	23	20	25	11	27	25	21	27
12	0,52	11,44	1,69	4,95	5,72	3,94	5,57	12	8	23	26	18	25	12	25	28	20	27
13	0,52	10,85	1,35	3,39	4,76	4,78	6,68	13	6	16	23	23	32	13	17	24	25	34
14	0,53	11,60	1,50	5,24	5,49	4,29	5,18	14	7	24	25	20	24	14	26	27	21	26
15	0,54	11,75	1,72	5,13	5,48	4,05	5,60	15	8	23	25	18	26	15	25	27	20	28
16	0,54	11,32	1,65	5,11	4,66	4,36	5,28	16	8	24	22	21	25	16	26	24	23	27
17	0,56	11,98	1,68	5,06	5,08	4,42	5,12	17	8	24	24	21	23	17	26	26	22	26
18	0,58	12,19	1,84	5,00	4,70	4,37	5,18	18	9	24	22	21	24	18	26	24	23	27

Die folgende Tabelle M enthält den Theilungscoefficienten und die wichtigsten denselben beeinflussenden Factoren, wie Silicierungsstufe und relativen CaO- und MnO-Gehalt der Schlacken und C-, Si-, Mn- und P-Gehalt des Stahls.

Tabelle M. Zusammenstellung.

Silicierungs- stufe a b	Auf 100 Theile Gesamt- Basen-Sauerstoff entfällt Sauer- stoff in			Auf 100 Theile RO-Basen-Sauerstoff entfällt Sauerstoff in			Theilungs- coefficient S Schlacke S Metall	Stahl-Zusammensetzung in %			
	CaO	MnO	CaO + MnO	CaO	MnO	CaO + MnO		C	Si	Mn	P
0,34	22	24	46	24	25	49	4,68	0,122	0,011	0,190	0,041
0,36	30	19	49	32	20	52	2,18	0,132	0,013	0,418	0,025
0,36	22	23	45	23	25	48	5,87	0,108	0,011	0,188	0,059
0,37	21	18	39	23	19	42	2,87	0,098	0,011	0,187	0,024
0,38	21	28	49	23	30	53	8,04	0,116	0,013	0,392	0,046
0,45	24	26	50	27	27	54	6,10	0,164	0,029	0,215	0,037
0,45	16	28	44	17	30	47	3,74	0,113	0,010	0,178	0,057
0,47	21	23	44	23	25	48	1,45	0,132	0,014	0,484	0,051
0,48	21	24	45	23	25	48	2,02	0,120	0,016	0,578	0,054
0,49	26	27	53	28	29	57	10,96	0,315	0,030	0,294	0,041
0,50	25	25	50	27	27	54	3,58	0,112	0,026	0,237	0,041
0,52	23	25	48	25	27	52	2,77	0,120	0,015	0,468	0,053
0,52	16	32	48	17	34	51	3,37	0,140	0,012	0,189	0,055
0,53	24	24	48	26	26	52	1,74	0,110	0,014	0,212	0,041
0,54	23	26	49	25	28	53	2,65	0,118	0,014	0,472	0,042
0,54	24	25	49	26	27	53	2,91	0,108	0,011	0,212	0,042
0,56	24	23	47	26	26	52	3,39	0,107	0,009	0,224	0,041
0,58	24	24	48	26	27	53	2,94	0,120	0,013	0,201	0,037

Vergleicht man die vorstehenden Daten mit jenen, welche früher über die Schwefelvertheilung zwischen Hochofenschlacken und Roheisen mitgeteilt wurden, so fallen uns zunächst die außerordentlich niederen Werthe der Theilungscoefficienten beim Martinproceß auf, die — da

die Martinschlacken noch basischer sind, als die Hochofenschlacken — wohl nur aus dem niederen Kohlenstoff- und Mangangehalt des Martinmetalles und dem niederen (CaO + MnO)-Gehalte der Schlacke erklärt werden können. Ueberdies zeigt ein Vergleich dieser beiden Zusammen-

stellungen auch, daß der Einfluß der Temperatur auf den Theilungscoefficienten offenbar keine allzu bedeutende sein kann. Der höchste Werth des Theilungscoefficienten fällt mit dem höchsten Kohlenstoffgehalte des Stahles und mit dem höchsten (CaO + MnO)-Gehalte der Schlacke zusammen, und es werden also auch hier die im vorigen Abschnitte entwickelten Schlackefolgerungen bestätigt. Die Regelmäßigkeit kommt jedoch hier weniger zum Ausdruck, weil sich ein großer Theil der angeführten Analysen auf Untersuchungsreihen bezieht, die von verschie-

denen Martinchargen in den aufeinanderfolgenden Stadien des Processes durchgeführt wurden, wobei das Gleichgewicht zwischen Metall und Schlacke wohl kaum erreicht worden sein dürfte. Ueberdies erleidet dieses Gleichgewicht infolge des fortschreitenden Frischprocesses andauernd eine Störung.

### V. Thomasprocess.

Um nun auch die Vertheilung des Schwefels beim Thomasprocess zu studiren, wollen wir die folgenden Angaben in Betracht ziehen:

N. Analysen von Thomasmetall.							O. Schlackenanalysen.										
Nr.	Kohlenstoff %	Silicium %	Mangan %	Kupfer %	Phosphor %	Schwefel %	Nr.	SiO <sub>2</sub> %	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> %	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> %	CaO %	MgO %	FeO %	MnO %	CaS %	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> %	S %
1	0,07	—	0,28	—	0,090	0,038	1	4,42	3,06	5,66	41,73	3,02	19,46	4,29	—	18,25	7,07 0,11
2	0,018	Spur	0,14	—	0,109	0,041	2	5,90	4,06	3,66	44,16	2,46	13,64	4,34	—	21,16	9,24 0,10
3	0,24	Spur	0,46	0,08	0,02	0,09	3	9,72	2,21	3,81	49,75	6,42	8,58	5,93	2,26	10,88	4,75 1,00
4	0,12	Spur	0,07	Spur	0,04	0,18	4	10,87	1,79	3,52	49,35	5,22	11,58	2,54	2,27	13,69	5,98 1,01
5	0,09	Spur	0,12	Spur	0,04	0,16	5	9,85	1,68	4,94	49,55	5,08	12,27	2,07	1,98	12,80	5,59 0,88
6	0,15	Spur	0,19	Spur	0,48	0,37	6	11,32	0,39	0,57	63,32	4,37	4,45	1,96	0,83	12,41	5,42 0,37
7	0,10	Spur	0,17	Spur	0,07	0,20	7	10,90	1,83	2,95	51,01	5,29	11,21	2,15	1,65	13,68	5,97 0,73
8	0,20	0,003	0,31	0,06	0,067	0,15	8	11,40	2,35	3,20	51,00	4,74	8,20	3,50	3,15	12,00	5,21 1,40
9	0,16	Spur	0,25	Spur	1,18	0,33	9	14,85	0,49	2,54	64,00	3,66	5,42	2,08	0,92	5,55	2,42 0,41
10	0,14	Spur	0,11	Spur	0,93	0,37	10	16,03	2,34	2,00	61,74	4,06	4,13	3,12	0,63	5,88	2,57 0,28
11	2,72	Spur	0,43	Spur	1,32	0,26	11	18,47	0,42	0,80	67,81	4,94	4,21	1,91	0,97	1,09	0,47 0,21
12	2,48	Spur	0,42	Spur	1,29	0,27	12	18,05	0,38	0,60	68,02	4,37	3,69	2,80	0,63	1,81	0,79 0,28
13	0,24	Spur	0,36	0,04	0,03	0,12	13	12,25	2,31	1,61	48,38	5,60	9,42	5,32	2,34	12,68	5,54 1,04
14	0,13	Spur	0,09	Spur	0,20	0,31	14	12,80	2,60	2,57	53,77	4,90	5,97	2,68	1,35	14,34	6,44 0,60
15	0,70	Spur	0,30	Spur	1,22	0,29	15	21,25	0,72	1,81	61,82	4,64	2,90	2,98	0,90	3,46	1,51 0,40
16	2,21	Spur	0,25	Spur	1,17	0,34	16	22,69	3,07	0,50	57,07	5,85	4,84	3,93	1,00	2,22	0,97 0,44
17	0,045	—	0,40	—	0,896	0,070	17	6,14	1,67	4,51	45,49	2,21	5,19	4,80	—	29,93	13,07 0,06
18	2,86	Spur	0,29	Spur	1,48	0,27	18	26,83	3,09	0,14	52,33	5,11	4,21	3,62	1,71	2,81	1,14 0,76
19	1,30	Spur	0,23	Spur	1,10	0,35	19	23,25	3,00	1,62	46,00	4,73	6,77	5,50	0,78	7,74	3,37 0,35

P. Sauerstoff in den Schlacken.										Q. Sauerstoff der Basen in Procenten des Gesamt-Basen-Sauerstoffes.									
Nr.	Silicium %	SiO <sub>2</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	CaO	MgO	FeO	MnO	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	Nr.	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	CaO	MgO	FeO	MnO	Basen-sauerstoff in Ca, Fe, O <sub>3</sub>		
1	0,14	2,35	1,44	1,70	11,49	1,20	4,31	0,97	10,28	1	7	8	16	6	30	4	9		
2	0,28	3,14	1,91	1,10	12,62	0,98	3,03	0,98	11,92	2	9	5	15	5	15	5	46		
3	0,30	5,18	1,04	1,14	14,21	2,57	1,91	1,34	6,13	3	4	5	42	12	9	6	22		
4	0,32	5,79	0,81	1,06	14,10	2,09	2,57	0,57	3,71	4	4	5	52	10	12	3	14		
5	0,33	5,25	0,79	1,68	14,16	2,03	2,73	0,47	7,21	5	4	8	38	9	12	2	27		
6	0,38	6,03	0,19	0,17	18,09	1,75	0,99	0,44	6,99	6	1	—	58	8	5	2	26		
7	0,38	5,81	0,86	0,85	14,57	2,12	2,49	0,48	7,71	7	4	4	39	10	12	2	29		
8	0,39	6,07	1,10	0,96	14,57	1,89	1,82	0,79	6,76	8	5	5	43	9	9	4	25		
9	0,40	7,91	0,23	0,76	18,29	1,46	1,20	0,46	3,13	9	1	3	71	7	5	2	11		
10	0,42	8,54	1,10	0,60	17,64	1,98	0,92	0,70	3,31	10	5	3	65	9	4	3	2		
11	0,43	9,83	0,20	0,24	19,37	1,98	0,94	0,43	0,62	11	1	1	81	9	4	2	7		
12	0,43	9,62	0,18	0,18	19,43	1,75	0,82	0,63	1,02	12	1	1	80	7	4	3	4		
13	0,43	6,53	1,09	0,18	13,82	2,24	2,09	1,20	7,14	13	5	2	39	11	10	6	31		
14	0,46	6,82	0,94	0,77	15,36	1,96	1,33	0,64	7,90	14	4	4	43	9	6	3	7		
15	0,56	11,32	0,34	0,54	17,66	1,86	0,64	0,67	1,95	15	2	2	74	9	3	3	4		
16	0,57	12,09	1,45	0,15	16,31	2,34	1,08	0,89	1,25	16	7	1	69	10	5	4	74		
17	0,67	3,27	0,78	1,35	13,00	0,88	1,15	1,19	16,86	17	4	7	—	5	6	4	7		
18	0,75	14,23	1,45	0,04	14,95	2,04	0,94	0,82	1,67	18	7	—	67	10	5	4	2		
19	0,77	12,39	1,41	0,48	13,14	1,89	1,51	1,24	4,37	19	7	2	49	10	8	6			

R. Zusammenstellung (geordnet nach dem Gesamt-Sauerstoff-Verhältniß).

Gesamt-Sauerstoff-Verhältniß	Sauerstoff-Verhältniß des Silicates	Sauerstoff in Procenten des Basen-Sauerstoffes im				Theilungs-coefficient S Schlacke S Metall	Zusammensetzung des Thomasmetalls in %			
		Silicat			Ca O des Phosphates		C	Si	Mn	P
		Ca O	Mn O	Ca O + Mn O						
a	s <sub>1</sub> b <sub>1</sub>									
0,45	0,32	52	3	55	14	5,61	0,12	Spur	0,07	0,04
0,45	0,43	81	2	83	2	0,81	2,72	Spur	0,43	1,32
0,46	0,43	80	3	83	4	1,04	2,48	Spur	0,42	1,29
0,49	0,40	71	2	73	11	1,24	0,16	Spur	0,25	1,18
0,51	0,30	42	6	48	22	11,11	0,24	Spur	0,46	0,02
0,52	0,42	81	4	85	11	0,76	0,14	Spur	0,11	0,93
0,57	0,33	38	2	40	27	5,56	0,09	Spur	0,12	0,01
0,60	0,14	16	4	20	9	2,89	0,07	—	0,28	0,060
0,60	0,38	58	2	60	26	1,00	0,15	Spur	0,19	0,48
0,60	0,57	69	4	73	4	1,29	2,21	Spur	0,25	1,17
0,61	0,39	67	6	73	25	9,33	0,20	0,003	0,31	0,067
0,61	0,56	74	3	77	7	1,38	0,70	Spur	0,30	1,22
0,63	0,38	39	2	41	29	3,65	0,10	Spur	0,17	0,07
0,65	0,43	39	6	45	27	8,67	0,24	Spur	0,36	0,03
0,69	0,77	49	6	55	2	1,00	1,30	Spur	0,23	1,10
0,70	0,46	43	3	46	31	1,94	0,13	Spur	0,09	0,20
0,73	0,28	15	5	20	46	2,44	0,018	—	0,14	0,109
0,78	0,75	67	4	71	7	2,82	2,86	Spur	0,29	1,48
1,09	0,67	—	4	4	74	0,86	0,045	—	0,40	0,886

S. Zusammenstellung (geordnet nach der Silicierungsstufe des Silicates).

Silicierungsstufe der Schlacke nach Abzug des Calciumphosphats	Sauerstoff in Procenten des Basen- Sauerstoffes im				Theilungs- coefficient S Schlacke S Metall	Zusammensetzung des Thomasmetalls in %			
	Silicat			Ca O des Phosphates		C	Si	Mn	P
	Ca O	Mn O	Ca O + Mn O						
0,14	16	4	20	9	2,89	0,07	—	0,028	0,090
0,28	15	5	20	46	2,44	0,18	Spur	0,14	1,09
0,30	42	6	48	22	11,11	0,24	Spur	0,46	0,02
0,32	52	3	55	14	5,61	0,12	Spur	0,07	0,04
0,33	38	2	40	27	5,56	0,09	Spur	0,12	0,04
0,38	58	2	60	26	1,00	0,15	Spur	0,19	0,48
0,38	39	2	41	29	3,65	0,10	Spur	0,17	0,07
0,39	67	6	73	25	9,33	0,20	0,003	0,31	0,067
0,40	71	2	73	11	1,24	0,16	Spur	0,25	1,18
0,42	81	4	85	11	0,76	0,14	Spur	0,11	0,93
0,43	81	2	83	2	0,81	2,72	Spur	0,43	1,32
0,43	80	3	83	4	1,04	2,48	Spur	0,42	1,29
0,43	39	6	45	27	8,67	0,24	Spur	0,36	0,03
0,46	43	3	46	31	1,94	0,13	Spur	0,09	1,20
0,56	74	3	77	7	1,38	0,70	Spur	0,30	1,22
0,57	69	4	73	4	1,29	2,21	Spur	0,25	1,17
0,67	—	4	4	74	0,86	0,045	—	0,40	0,886
0,75	67	4	71	7	2,82	2,86	Spur	0,29	1,48
0,77	49	6	55	2	1,00	1,30	Spur	0,23	1,10

Die Betrachtung der Verteilung des Schwefels zwischen Schlacke und Metall beim Thomasproceß führt zu neuen Ergebnissen, da wir bei diesen Schlacken oft auf einen sehr bedeutenden Phosphorsäure-Gehalt stoßen. Dementsprechend sind die hierher gehörigen Daten in Tabelle R nach wachsendem Verhältniß des Gesamt-Säure-Sauerstoffes ( $\text{SiO}_2 + \text{P}_2\text{O}_5$ ) zum Gesamt-Basen-Sauerstoff, in Tabelle S aber nach der Silicierungsstufe des nach Abzug des Calciumphosphates ( $\text{Ca}_4\text{P}_2\text{O}_8$ ) verbleibenden Schlackenrestes geordnet.

Hier fällt uns zunächst auf, daß die kleinsten Werthe des Theilungscoefficienten mit den kleinsten Gehalten an  $\text{Ca}_4\text{P}_2\text{O}_8$  zusammenfallen:

a	Ca O = Sauerstoff im Phosphate	Theilungs-coefficient	C	Si	Mn	P
0,45	2	0,81	2,72	Spur	0,42	1,32
0,69	2	1,00	1,30	"	0,23	1,10
0,46	4	1,04	2,48	"	0,42	1,29
0,60	4	1,29	2,21	"	0,25	1,17
0,61	7	1,38	0,70	"	0,30	1,22
0,78	7	2,82	2,86	"	0,29	1,48
0,60	9	2,89	0,07	—	0,28	0,060



Eine Ausnahme bildet nur:

$\frac{a}{b}$	CaO = Sauerstoff im Phosphate	Theilungs-coefficient	C	Si	Mn	P
1,09	74	0,83	0,045	—	0,40	0,886

wo aber die Schlackenanalyse fehlerhaft zu sein scheint, da in derselben nicht einmal genug CaO vorhanden ist, um die Phosphorsäure zu binden.

Diese Beispiele zeigen aber außerdem (mit einer Ausnahme) auch einen hohen Kohlenstoff- und Phosphorgehalt des Stahles. Nun wissen wir aber aus dem Vorhergehenden, daß ein hoher Kohlenstoffgehalt des Metalls auf eine Vergrößerung der Theilungscoefficienten hinwirkt. Wenn also dessennungeachtet kleine Theilungscoefficienten auftreten, so muß offenbar ein hoher Phosphorgehalt des Metalls eine Verkleinerung der Theilungscoefficienten hervorrufen.

Stellen wir nun die übrigen Beispiele, bei welchen der Kohlenstoffgehalt des Stahles durch-

aus ein niedriger ist, nach steigendem Phosphorgehalte der Schlacke geordnet zusammen, so haben wir:

$\frac{a}{b}$	CaO = Sauerstoff im Phosphate	Theilungs-coefficient	C	Si	Mn	P
0,52	11	0,76	0,14	Spur	0,11	0,93
0,49	11	1,24	0,16	"	0,25	1,18
0,45	14	5,61	0,12	"	0,07	0,04
0,51	22	11,11	0,24	"	0,46	0,02
0,61	25	9,33	0,20	0,003	0,31	0,067
0,60	26	1,00	0,15	Spur	0,19	0,48
0,57	27	5,56	0,09	"	0,12	0,04
0,65	27	8,67	0,24	"	0,36	0,03
0,63	29	3,65	0,10	"	0,17	0,07
0,70	31	1,94	0,13	"	0,09	0,20
0,73	46	2,44	0,018	"	0,14	0,109
0,60	74	0,86	0,045	—	0,40	0,886

Also auch hier sehen wir, daß den hohen Phosphorgehalten des Metalls niedrigere Werthe der Theilungscoefficienten entsprechen, und umgekehrt. Ordnen wir demnach unsere Beispiele nach wachsendem Phosphorgehalt des Metalls, so haben wir:

T. Zusammenstellung (nach dem Phosphorgehalt des Metalls geordnet).

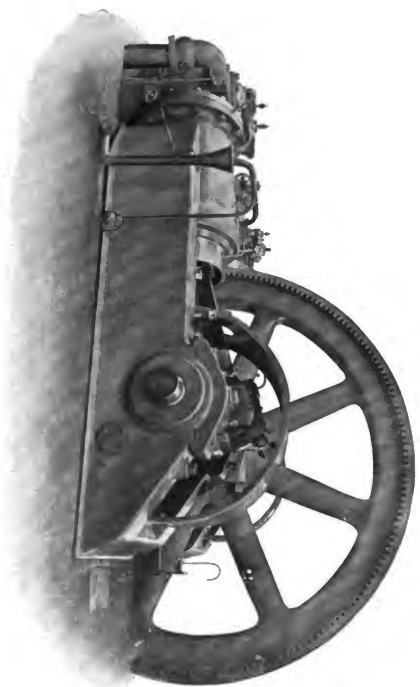
Gesamt-Sauerstoff-Verhältniß	Sauerstoff-Verhältniß des Silicates	Sauerstoff in Procenten des Basen-Sauerstoffes im				Theilungs-coefficient	Zusammensetzung des Metalls			
		Silicat			CaO des Phosphates		S Schlacke	in %		
		CaO	MnO	CaO + MnO		S Metall		C	Si	Mn
0,51	0,30	42	6	48	22	11,11	0,24	Spur	0,46	0,02
0,65	0,43	39	6	45	27	8,67	0,24	Spur	0,36	0,03
0,57	0,33	38	2	40	27	5,56	0,09	Spur	0,12	0,04
0,45	0,32	52	3	55	14	5,61	0,12	Spur	0,07	0,04
0,61	0,39	67	6	73	25	9,33	0,20	0,003	0,31	0,067
0,63	0,38	39	2	41	29	3,65	0,10	Spur	0,17	0,07
0,60	0,14	16	4	20	9	2,89	0,07	—	0,28	0,090
0,73	0,28	15	5	20	46	2,44	0,018	—	0,14	0,109
0,70	0,46	43	3	46	31	1,94	0,13	Spur	0,09	0,20
0,60	0,38	58	2	60	26	1,00	0,15	Spur	0,19	0,48
1,09	0,67	—	4	4	74	0,86	0,045	—	0,40	0,886
0,52	0,42	81	4	85	11	0,76	0,14	Spur	0,11	0,93
0,69	0,77	49	6	55	2	1,00	1,30	Spur	0,23	1,10
0,60	0,57	69	4	73	4	1,29	2,21	Spur	0,25	1,17
0,49	0,40	71	2	73	11	1,24	0,16	Spur	0,25	1,18
0,61	0,56	74	3	77	7	1,38	0,70	Spur	0,30	1,22
0,46	0,43	80	3	83	4	1,04	2,48	Spur	0,42	1,29
0,45	0,43	81	2	83	2	0,81	2,72	Spur	0,43	1,32
0,78	0,75	67	4	71	7	2,82	2,86	Spur	0,29	1,48

Diese Zusammenstellung zeigt, daß hier der Phosphorgehalt des Metalls von überwiegend großem Einfluß ist. Nächst dem Phosphorgehalt macht sich noch der Einfluß des Kohlenstoffgehalts im Metallbade ziemlich bemerkbar. Leichte Abweichungen dürften auf nicht völlig erreichtes Gleichgewicht und Ähnliches zurückzuführen sein.

Hieraus erklärt sich, warum beim Thomas-proceß der Schwefelgehalt des Metalls erst dann abnehmen kann, wenn der Phosphorgehalt schon beträchtlich gesunken ist, wie unter anderen das folgende, einer Thomascharge von Peine entnommene Beispiel zeigt:

Blasezeit in Minuten	C	Si	Mn	P	S
0	3,163	0,007	1,19	2,982	0,052
4	1,983	—	0,40	2,525	0,065
7	0,755	—	0,40	2,012	0,077
9	0,046	—	0,40	0,465	0,050
10	0,045	—	0,40	0,886	0,070
11	0,018	—	0,32	0,206	0,048
12 1/2	0,018	—	0,14	0,109	0,041
13 3/4	0,018	—	0,11	0,090	0,046
nach Manganzusatz	0,07	—	0,28	0,090	0,038

Der hier so auffallende Einfluß eines hohen Phosphorgehalts im Metall läßt sich übrigens schon bei den früher angeführten Hochofen-Beispielen erkennen, wenn er auch durch den dort meist stark überwiegenden Einfluß des hohen Kohlenstoff- und Mangangehalts erheblich abgeschwächt ist.



Hochdruckmotor von Soest & Cie. in Krisholz bei Düsseldorf.

# VI. Vertheilung des Schwefels zwischen Schlacken und Steinen.

Anhangsweise mögen noch einige Beispiele über die Vertheilung des Schwefels zwischen

Schlacken und Steinen besprochen werden, welche deshalb von einigem Interesse sein dürften, weil der Schwefelgehalt der Steine ein sehr hoher ist. Diese Beispiele sind J. H. L. Vogts „Mineralbildung in Schmelzmassen“ entnommen.

		Steine									
Kupfer . . . . .		28 %		20 %		—		15,8 %		16,6 %	
Schwefel . . . . .		36 %		25 %		24—25 %		21,96 %		23,5 %	
		Rohschlacke von Mansfeld		Kupferroh- schlacke von Vignäs		Concentrations- schlacke von Kongsberg		Kupfersteinschlacke nach Arnold			
Si O <sub>2</sub> . . . . .		50,00	48,22	48,32	32,34	29,90	30,05				
Al <sub>2</sub> O <sub>2</sub> . . . . .		15,67	16,35	3,68	6—9	2,15	2,06				
Fe <sub>2</sub> O <sub>1</sub> . . . . .		—	—	0,22	0,20	3,00	3,71				
Ca O . . . . .		20,29	19,29	10,06	6—8	0,40	0,37				
Mg O . . . . .		4,37	3,23	1,23	1—3	0,46	0,45				
Fe O . . . . .		8,73	10,75	30,35	43—45	53,30	54,62				
Cu O . . . . .		0,67	0,75	—	—	0,16	0,22				
Zn O . . . . .		1,01	1,26	—	0,5—1,0	1,15	1,75				
Cu . . . . .		—	—	0,29	—	—	—				
Ca S . . . . .		—	—	1,41	—	—	—				
Ag . . . . .		—	—	—	0,038—0,046	—	—				
Mn O . . . . .		—	—	—	—	0,32	0,37				
P . . . . .		—	—	—	—	0,12	0,20				
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . . .		—	—	—	—	Spur	Spur				
S . . . . .		0,29	0,25	0,06*	0,62*	3,17*	2,24*				
Sauerstoff in	Si O <sub>2</sub> . . . . .	26,67	25,72	25,74	17,58	15,93	16,03				
	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . . .	7,30	7,62	1,73	3,53	1,00	0,96				
	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . . .	—	—	0,07	0,06	0,90	1,11				
	Ca O . . . . .	5,80	5,51	3,45	2,00	0,11	0,11				
	Mg O . . . . .	1,75	1,29	0,49	0,80	0,18	0,18				
	Fe O . . . . .	1,94	2,37	6,74	9,78	11,84	12,14				
	Mn O . . . . .	—	—	—	—	0,07	0,08				
	Cu <sub>2</sub> O, u. s. w. . . . .	0,29	0,33	—	—	—	—				
Zn O . . . . .	—	—	—	0,15	0,27	0,39					
s b		1,56	1,50	2,06	1,08	1,11	1,07				
Theilungscoeffizient		S Schlacke		S Stein							
		1	1	1	1	1	1				
		89,4	104,0	416,67	39,5	6,93	10,49				

Das Wichtigste aus dieser Tabelle ist in der folgenden übersichtlich zusammengestellt:

Silicierungsstufe der Schlacke, $\frac{s}{b}$	2,06	1,56	1,50	1,11	1,08	1,07
Sauerstoff in CaO + FeO + MnO + ZnO in % des Gesamt-Basen-Sauerstoffs . . . . .	81	57	52	83	73	85
Schwefelgehalt des Steines (Reducirter) Schwefelgehalt der Schlacke . . . . .	25	26	20	21,96	24,5	23,5
Theilungscoefficient $\frac{S_{Schlacke}}{S_{Stein}}$	0,06	0,20	0,25	3,17	0,62	2,24
	1 416,67	1 89,4	1 104,0	1 6,93	1 39,5	1 10,49

Wie man sieht, wächst auch hier der Werth des Theilungscoefficienten mit der Basicität der Schlacke, ist aber durchaus viel kleiner, als zwischen Schlacke und Eisen. Größerer Gehalt der Schlacke an CaO + FeO + MnO + ZnO scheint den Werth des Theilungscoefficienten

gleichfalls zu erhöhen. Diese Andeutungen, welche zeigen, daß auch in diesem Falle dieselben Gesetze gültig zu sein scheinen, wie in den früher besprochenen, mögen hier genügen.

## VII. Ergebnisse.

Aus den vorstehenden Betrachtungen folgt:

1. Wenn bei hüttenmännischen Processen zwischen Schlacke und dem gleichzeitig auf-

\* Durch Abzug des in den eingeschlossenen Steinkügelchen enthaltenen Schwefels reducirt.

tretenden anderen Hüttenproducte Gleichgewicht eingetreten ist, so vertheilt sich der Schwefel zwischen beiden in einem constanten Verhältnisse (Theilungscoefficient), dessen Werth von der Zusammensetzung beider in Rede stehenden Phasen und von der Temperatur abhängt.

2. Der Werth dieses Theilungscoefficienten ( $\frac{S_{\text{Schlacke}}}{S_{\text{andere Phase}}}$ ) steigt allgemein mit der Basicität der Schlacke.

3. Er steigt aber auch anscheinend mit der Menge an  $\text{CaO} + \text{MnO}$  (vielleicht auch an  $\text{FeO}$  und  $\text{ZnO}$ ) in der Schlacke.

4. Bei Eisenlegirungen steigt der Werth des Theilungscoefficienten, und zwar erheblich, mit wachsendem Gehalt an Kohlenstoff und Mangan und mit abnehmendem Gehalte an Phosphor.

5. Der Einfluß der Zusammensetzung der Eisenlegirungen auf den Theilungscoefficienten nimmt mit der Basicität der Schlacke ab und zu.

6. Das Gleiche scheint auch von dem Einflusse eines höheren ( $\text{CaO} + \text{MnO}$ )-Gehaltes der Schlacken zu gelten.

7. Das unter 4 Gesagte liefse sich durch die Annahme erklären, daß die Schwefel-Aufnahmefähigkeit des Mangans (und vielleicht auch des Eisencarbides oder wenigstens des kohlenstoffreichen Eisens) sehr klein, die des reinen Eisens und des Eisenphosphides aber sehr groß ist.

8. Aus dem Vorstehenden folgt, daß man bei hüttenmännischen Operationen im allgemeinen nicht instande ist, den in der Beschickung enthaltenen Schwefel aus dem einen Hüttenproducte ganz zu entfernen. Wie weit dies möglich ist, hängt vom Theilungscoefficienten, also von der Zusammensetzung beider bei dem fraglichen Prozesse auftretenden Phasen ab.

9. Aus diesem Grunde ist die Entschwefelung bei kohlenstoff- und manganreichen Eisensorten

(Ferromangan, Roheisen\*) eine vollständigere, als bei kohlenstoff- und manganarmem Eisen (Martin- und Bessemerprocess.)

10. Beim Thomasprocess wirkt einer weitgehenden Entschwefelung überdies noch der Phosphorgehalt entgegen; sie wäre demnach hier erst dann möglich, wenn der Phosphorgehalt schon stark abgenommen hat, in welchem Falle aber auch der Kohlenstoff- und Mangan Gehalt schon verschwindend klein geworden ist.

11. Um also ein kohlenstoff- und manganarmes Eisen mit möglichst niederem Schwefelgehalte erzielen zu können, bleiben (da die Basicität der Schlacke ein gewisses Maß nicht überschreiten kann) nur zwei Wege offen:

a) die Wahl einer möglichst schwefelarmen Beschickung (Wahl reiner Rohmaterialien, Entschwefelung des Roheisens im Mischer) oder

β) wiederholte Entfernung der alten und Bildung neuer Schlacke (in diesem Sinne wirkt auch ein Mischer, welcher nicht nur ein schwefelärmeres Rohmaterial liefert, sondern auch durch Entfernung der Mischerschlacke die Bildung neuer Schlacke bedingt).

12. Es ist gar nicht ausgeschlossen, daß — namentlich bei sinkender Temperatur — neben Schlacke und Metall noch eine dritte Phase (ein Gemenge von Oxyden und Sulfiden) auftreten kann. Dieser Fall scheint bei gewissen Ausagerungen einzutreten.

Die vorliegende Studie erhebt keineswegs den Anspruch, die behandelte Frage vollständig zu lösen; sie will nur zeigen, in welcher Weise ein tieferes Eindringen in manche hüttenmännische Probleme erreicht und aus theoretischen Betrachtungen praktischer Nutzen gezogen werden kann.

\* Vermuthlich auch im „Mischer“, doch stehen mir zur Entscheidung dieser Frage leider keine genügenden Angaben zur Verfügung.

## Cementirung von Schmiedeeisen.

Im schwedischen technologischen Verein hielt am 27. März v. J. Ingenieur C. W. Bildt über obiges Thema einen Vortrag, dem wir nach „Jernkontorets Annaler“ 1901, Heft 4, folgendes entnehmen.

Die Cementirung muß bei einer Temperatur erfolgen, die etwas niedriger als die Schmelztemperatur der zu cementirenden Waare ist. Als Cementirpulver dient am besten eine Mischung von 60 % Holzkohle und 40 % Knochenmehl. Bei Zusatz von Knochenmehl verhält sich das Cementirpulver während des Glühens compact und schließt den Zutritt der Luft besser ab als

reine Holzkohle allein; die Kohlenstoffaufnahme vollzieht sich infolgedessen gleichmäßiger. Man verwendet schwedisches Lancashireisen oder Flufseisen von guter Qualität, vorzugsweise solches mit geringem Kohlenstoffgehalte. Cementirt wird entweder die ganze Oberfläche der Waare oder nur ein Theil derselben. Im letzteren Fall wird der nicht zu kohlende Theil mit Thon oder einem anderen feuerfesten Material bedeckt.

Die Einrichtung eines Cementirgasofens ist aus nachstehender Abbildung ersichtlich. Das im Generator A erzeugte Gas wird dem Ofen B durch einen gemauerten Kanal C zugeführt und

durch Gebläsewind über der Feuerbrücke *D* entzündet. Die Flamme zieht der Decke und den beiden Seiten des Kastens entlang bis an das entgegengesetzte Ofenende und kehrt durch zwei unter dem Boden gelegene Züge *F* nach der Vorderseite zurück, wo sie bei *G* in den Schornstein eintritt. Der Kasten selbst und die innere Wandung des Ofens sind mit feuerfesten Ziegeln aufgemauert.



Seite des Kastens so eingemauert, daß der ungekohlte bleibende Theil außerhalb des Kastens liegt. Für das Gelingen des Processes ist es notwendig, daß rings um den Kasten eine gleichmäßige Hitze herrscht, die am besten durch Gasfenerung erreicht wird. Ein Generator reicht für eine größere Anzahl Ofen verschiedener Kapazität (einige Kilo bis zu 10 t) aus. Für jeden Ofen ist eine besondere Gasleitung zum Zweck des unabhängigen Betriebes vorzusehen, und kann man auf diese Weise die verschiedensten Gegenstände von den kleinsten Dimensionen bis zur Größe einer Panzerplatte härten. Die Kohlenstoffaufnahme ist am größten an der Oberfläche und nimmt nach der Tiefe zu ab; sie kann einen Betrag von 1 bis 1,2 % erreichen. Tabelle I giebt die Kohlenstoffgehalte mehrerer cementirter Stücke in verschiedener Entfernung von der Oberfläche an:

Die zu härtenden Waaren werden in den Cementirkasten in 50 bis 75 mm Abstand von einander und den Ofenwänden, ihrer Größe und der beabsichtigten Härtung entsprechend, eingelegt und mit dem Cementirungspulver nicht umstampft, sondern lediglich leicht umhüllt, wodurch es bei dem, während des Processes erfolgenden Setzen der zu härtenden Gegenstände nachfällt. Auf die fertige Beschickung kommt eine etwa 50 mm starke Thonschicht. In kleineren Ofen überdeckt man den Kasten mit einer Schicht flachgelegter Ziegel, bei größeren Ofen wird der Kasten durch ein Gewölbe überspannt. Die erforderliche Temperatur beträgt 1100 bis 1200° und wird die Erhitzung nach Erreichung derselben, je nach Umständen, während eines Zeitraumes von 15 Stunden bis zu mehreren Tagen fortgesetzt. Die Messung der Temperatur erfolgt durch ein durch die Kastenwand hindurchgehendes Rohr. Der Process wird so lange im Gang erhalten, bis die beabsichtigte Kohlung der Gegenstände erreicht ist. Alsdann wird die Ofenthür geöffnet, der Wagen *J* herausgezogen und durch einen frisch beschickten ersetzt, so daß der Betrieb continuirlich fortschreitet. Größere Gegenstände, von denen nur ein Ende gehärtet werden soll, werden in der schmalen

Tabelle I.

I		II		III	
Kohlenstoffgehalt		Kohlenstoffgehalt		Kohlenstoffgehalt	
von d. Oberfläche aus bei mm Tiefe	in %	von d. Oberfläche aus bei mm Tiefe	in %	von d. Oberfläche aus bei mm Tiefe	in %
Oberfläche	1,00	Oberfläche	1,00	Oberfläche	1,00
12	0,70	3	0,92	0,8	1,00
24,5	0,40	6	0,45	1,5	0,80
31	0,27	9	0,20	2,3	0,50
37	0,25	12	0,10	3,0	0,35
43	0,25	15	0,10	3,8	0,12
—	—	—	—	4,6	0,11
—	—	—	—	5,4	0,10
—	—	—	—	6,2	0,09
—	—	—	—	7,0	0,045
—	—	—	—	7,7	0,040

Spalte I zeigt die Kohlung einer 445 mm starken Panzerplatte aus Martineisen nach 12-tägigem Glühen, Spalte II die eines auf 100 mm ausgewalzten Bessemerblockes von 300 mm mit 0,1 % Kohlenstoff nach 40-stündigem Glühen, Spalte III die einer 25 mm Lancashireeisenstange nach 30-stündigem Glühen. Die Zeitdauer des Glühens wird von dem Zeitpunkt an gerechnet, wo die Cementirungs-Temperatur erreicht ist. Infolge der hohen und langdauernden Erhitzung

wird das cementirte Material grobkristallinisch und spröde und bedarf deshalb einer nachfolgenden Bearbeitung, um die nöthige Festigkeit zu erlangen.\* Diese Bearbeitung kann in warmem oder kaltem Zustand erfolgen, und wird dadurch das Verhältniß der härteren zu den weicheren Theilen des cementirten Gegenstandes nicht geändert. Versuche mit runden oder vierkantigen Stäben, die zu rundem oder profilirtem Draht ausgewalzt oder gezogen wurden, haben bewiesen, daß die Verstählung der Oberfläche des cementirten Materials folgt. Dieselbe Erscheinung zeigt sich auch beim Schmieden.

Tabelle II enthält die Analyse verschiedener Eisensorten, welche zur Herstellung cementirter Waaren gedient haben.

Tabelle II. Analysen  
von zur Cementirung verwendetem Material.

	Nummer der Probe			
	1	2	3	4
Kohlenstoff. . . . .	0,040	0,0805	0,080	0,30
Silicium . . . . .	0,040	0,006	0,012	0,135
Mangan . . . . .	0,020	0,170	0,380	0,626
Schwefel . . . . .	0,008	0,024	0,070	0,015
Phosphor. . . . .	0,030	0,020	0,120	0,034

Nr. 1 ist schwedisches Lancashireisen, Nr. 2 basisches Martineisen, Nr. 3 saures Bessemermetall und Nr. 4 saures Martineisen. Die cementirten Proben waren  $1\frac{3}{4}$  zöllige vierkantige Stangen, welche ausgewalzt und zu Nr. 25 Draht angezogen wurden. Lancashire-

\* Material, welches seiner Form wegen eine Bearbeitung nicht verträgt, kann für gewisse andere Zwecke doch cementirt werden, z. B. Rammräder.

eisen mit einem möglichst geringen Procentsatz Kohle und weiches Flußeisen guter Qualität, kann gehärtet werden, ohne daß es springt oder bricht. Ein von Schlacke möglichst befreites Lancashireisen kann auch ohne Gefahr von Blasenbildung cementirt werden und ist infolge seiner Reinheit dem Flußmetall überlegen. Es ist unmöglich, ein nur Spuren von Mangan und Silicium enthaltendes Flußeisen zu erzeugen, welches nicht roth- und kaltbrüchig ist. Durch Cementirung dagegen kann man aus Lancashireisen einen roth- und kaltbruchfreien Stahl herstellen, der nicht mehr Mangan enthält als in dem ursprünglichen Material vorhanden war. Für cementirte und umgeschmolzene Ware spielt das schwedische Lancashireisen eine bedeutende Rolle, insbesondere bei Herstellung von Werkzeugstahl. Zum Abrehen von Hartgusswalzen z. B. eignet sich cementirter Lancashirestahl vorzüglich, er schneidet besser und stumpft sich minder schnell ab als englischer Gußstahl. Bei scharfem Angriff sprang der letztere ab, während der erstere tadellos schnitt. Ebenso verhalten sich aus solchem Werkzeugstahl hergestellte Bohrer, Fräser, Hobel, Rasirmesser u. s. w. Der Lancashirestahl verträgt beim Härten größere Hitze und nimmt schönere Politur als Tiegelstahl an, was schon durch seine Reinheit bedingt ist.

Cementirtes weiches Flußeisen guter Qualität kann ebenfalls mit gutem Erfolg zu Werkzeugstahl Verwendung finden, wenn auch die Qualität des Lancashire - Cementstahls nicht erreicht wird. Beide Materialien können mit Vortheil zu gewalztem und gezogenem Draht, Fahrradketten, Pflugscharen, Wagenachsen, Radreifen u. s. w. verarbeitet werden.

Dr. Leo.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Conferenz der Uraler Chemiker in Jekaterinburg.

In Jekaterinburg, dem Centrum der uralischen Metallindustrie befindet sich ein Staatslaboratorium, welches bei chemisch-technischen Streitfragen zwischen den Uralhütten und den Lieferanten von Rohmaterialien die Schiedsanalysen ausführt. Nach langjähriger Thätigkeit kam man zu der Überzeugung, daß ein engerer Zusammenschluß der Chemiker notwendig sei, um durch gegenseitigen Gedankenaustausch Einheit in die analytischen Methoden zu bringen. Zu diesem Zwecke wurde gegen Ende Januar des verflossenen Jahres unter Vorsitz des Bergingenieurs Pisareff und unter Mitwirkung der Jekaterinburger Privatchemiker eine specielle Vorbereitungs - Commission aus dem Personal des Staatslaboratoriums gebildet. Dieselbe arbeitete in vier Sitzungen den Plan für eine künftige

Conferenz aus und letztere kam gegen Ende März des Jahres 1901 zustande.

Die erste Sitzung fand am 22. März statt; es waren zu derselben 34 Personen, davon 20 mit Hochschulbildung erschienen. Leider war die Stahlindustrie auf dieser ersten Konferenz nicht vertreten, doch hofft man, daß dies künftig der Fall sein wird. In seiner Eröffnungsrede berichtete der Vorsitzende über Entstehung und Zweck der Konferenz und sprach den Wunsch aus, daß es derselben gelingen möge, eine Einheit der analytischen Bestimmungen zu erzielen, welche im Interesse aller Hütten liege. Dies könne aber nur auf Grund gemeinschaftlicher Arbeit, sozusagen „Viribus unitis“ geschehen. Auch sei hierfür eine Sitzung nicht ausreichend, und müsse darauf gerechnet werden, daß die anwesenden Teilnehmer auch in Zukunft ihre Arbeitskraft in den Dienst der guten Sache stellen würden. Hierauf verlas der Secretär

N. Schadrin die Protocolle der Sitzungen der Vorbereitungscommission, welche fast ohne Aenderung genehmigt wurden.

Als dann erhielt Hr. Katerfeld, Chemiker der Werchne-Isetzkilütte das Wort zu seinem interessanten Vortrage: „Ueber die Nothwendigkeit von Normalmethoden in metallurgischen Laboratorien“, in dem ähnliche ausländische Conferenzen und deren Resultate besprochen wurden. Bei der Zusammenstellung des Berichtes wurde hauptsächlich die ausländische Litteratur, insbesondere die letzten 10 Jahrgänge von „Stahl und Eisen“ benützt. Referent wies auf mehrere Fälle abweichender Analysenresultate hin. Versuchsweise wurden z. B. von der Gesellschaft „Crane Iron Company“ an verschiedene bekannte Laboratorien der Vereinigten Staaten und Deutschlands dieselben Eisenproben unter der Marke „Castle“ versandt. Die von 24 Chemikern erhaltenen Resultate ergaben, daß die Bestimmung des Schwefelgehaltes in ein und derselben Probe zwischen 0,005 und 0,024 % schwankte, wobei sowohl der größte als der kleinste Schwefelgehalt von bekannten Chemikern ermittelt wurden. In einem anderen Falle ergab eine von 8 bekannten Chemikern ausgeführte Phosphorbestimmung in einer Roheisenprobe eine Differenz von 100 % zwischen dem höchsten und dem niedrigsten der ermittelten Gehalte.\* Ferner wurden auf eine Einladung der Vereinigten Staaten hin, eine gewisse Anzahl Proben in den Laboratorien verschiedener Länder analysiert und die erhaltenen Resultate dem Chemiker-Weltcongreß in Chicago 1893 vorgelegt; sie ergaben die folgenden Abweichungen.\*\*

Probe I.

	England	Schweden	Vereinigte Staaten	Größte Abweichung
Kohlenstoff . . .	1,414	1,450	1,440	0,036
Silicium . . . . .	0,263	0,257	0,270	0,013
Schwefel . . . . .	0,006	0,008	0,004	0,004
Phosphor . . . . .	0,018	0,022	0,016	0,006
Mangan . . . . .	0,259	0,282	0,254	0,028

Probe IV.

	England	Schweden	Vereinigte Staaten	Größte Abweichung
Kohlenstoff . . .	0,151	0,170	0,160	0,019
Silicium . . . . .	0,008	0,015	0,016	0,008
Schwefel . . . . .	0,039	0,048	0,038	0,010
Phosphor . . . . .	0,078	0,102	0,088	0,024
Mangan . . . . .	0,130	0,130	0,098	0,032

Die Fehlerquellen bei Analysen können sein: 1. Fehler der Apparate und Instrumente. 2. Fehler bei Ausführung der Analysen, wie Verluste, Unvollkommenheit der Auflösung und der Reactionen, Corrosion der Gefäße n. s. w. 3. Persönliche Fehler des Chemikers. 4. Ungleichheit des Analysenmaterials. 5. Ungenauigkeit der Atomgewichte. 6. Fehler in den Methoden.

Die Normalmethoden müssen folgenden Bedingungen entsprechen: 1. Die Methode muß bis in die kleinsten Details beschrieben werden. 2. Dieselben

müssen leicht und schnell ausführbar sein. Als Beispiel für die mangelnde Genauigkeit der Atomgewichtsbestimmungen führt Referent die für das Mangan ermittelten Zahlen an, nämlich: nach Clarc 53,9, nach Meier 54,8, nach Ploats 55,0. Diese Atomgewichte ergaben beim Berechnen des Mangans in einem 80-procentigen Ferromangan folgende Abweichungen: nach Clarc 80 % Mn, nach Meier 81,35 % Mn, nach Ploats 81,48 % Mn.

Zum Schlusse führte Referent eine Reihe von Analysenresultaten an, welche durch amerikanische Schnellmethoden erhalten waren. Die Genauigkeit dieser Methoden, welche nur 10 bis 30 Minuten Zeit für jede Bestimmung in Anspruch nehmen, soll 0,01 % nicht überschreiten; die Versammlung gab zu diesem Punkte ihrem Mißtrauen gegen die Zuverlässigkeit der genannten Methoden Ausdruck und sprach dem Referenten ihren Dank für seine Bemühungen aus.

Nach einigen weiteren Mittheilungen der Herren Petroff und Zinowjew über die Möglichkeit von Analysefehlern berichtete Romanoff über die Analysenresultate der an die Uralhütten versandten Proben. Das Uraler chemische Laboratorium hat 10 Normalmuster verschiedener Erz-, Roheisen- und Schmiedeisensorten hergerichtet und an 10 größere Hütten zur Untersuchung versandt. Leider konnte der größere Theil der Werke, wegen Ueberlastung der Laboratorien, die gewünschten Analysen in der verhältnißmäßig kurz bemessenen Zeit nicht mit der nöthigen Genauigkeit und Aufmerksamkeit ausführen. Größtentheils waren daher kurze, praktisch anwendbare Methoden benützt worden. Die Resultate dieser Untersuchungen sind im Folgenden tabellarisch zusammengestellt:

Tabelle I. Roheisen.

Analytiker	C	C	Si	P	S	Mn
	Total	Graphit				
1. Perm (Matowilicha)	3,51	—	0,96	0,51	—	1,24
2. Kischtim . . . . .	3,58	—	1,16	0,56	0,005	1,15
3. Bogoslawsk . . . . .	3,82	—	—	—	—	—
4. Zlotoust . . . . .	4,00	—	1,14	0,53	—	1,30
5. Halunetzsk . . . . .	4,00	3,35	1,16	0,53	0,006	0,95
6. Nischny-Tagil . . . . .	4,29	—	1,49	0,53	—	1,42
7. Ural chem. Laborat.	4,37	3,61	1,28	0,52	0,007	1,47
In Mittel . . . . .	3,94	3,48	1,19	0,53	0,006	1,25
Größte Abweichung . . .	0,86	0,26	0,53	0,05	0,002	0,52

Die Bestimmungen von Kohlenstoff, Mangan und Phosphor wurden nach verschiedenen Methoden ausgeführt und sind daher die Fehlerquellen zahlreich und die Abweichungen verhältnißmäßig bedeutend. Der Vergleich der Resultate mit denen der Internationalen Commission ergibt Folgendes:

	Internationale Commission	Ural-Chemiker
Kohlenstoff . . . . .	0,036 %	0,06 %
Silicium . . . . .	0,013 „	0,53 „
Mangan . . . . .	0,032 „	0,25 „
Phosphor . . . . .	0,024 „	0,05 „
Schwefel . . . . .	0,010 „	0,002 „

Es ist indessen zu Gunsten der Ural-Chemiker in Betracht zu ziehen, daß nicht Stahl, sondern Roheisen

\* „Stahl und Eisen“ 1894, S. 227; 1893, S. 119.  
 \*\* „Stahl und Eisen“ 1894 I, 447.

zur Analyse vorlag. Vergleichsweise wurden noch die folgenden Resultate von 50 in Amerika ausgeführten Analysen derselben Roheisensorten mitgetheilt.

	Maximaler Gehalt	Minimaler Gehalt	Größte Abweichung
Kohlenstoff, total . . . .	4,37 %	3,94 %	0,43 %
Mangan . . . . .	0,44 "	0,25 "	0,19 "
Schwefel . . . . .	0,014 "	0,003 "	0,011 "
Phosphor . . . . .	0,193 "	0,164 "	0,029 "
Silicium . . . . .	1,38 "	1,20 "	0,18 "

Diese Ergebnisse wurden als nicht genügend erachtet. In Bezug auf die Titerbestimmung wurde folgende Tabelle aufgestellt:

Tabelle II.

Analytiker	Titer mit metallisch. Eisen		Titer mit Mehrsalz * Salz	Titer mit Oxalsäure	Abweichung im Titer %
	Redu- ction mit Zn	Redu- ction mit Sn Cl <sub>2</sub>			
1. Perm-Hütte (Mato- wiliaka) . . . . .	65,88	—	—	—	—
2. Zlotoust . . . . .	66,05	—	—	—	—
3. Kischtim . . . . .	66,52	—	—	—	—
4. Nischnyi-Tagil . . . .	66,65	—	—	—	—
5. Werch-Isetzk . . . . .	66,84	66,84	—	—	—
6. Bogoslawsk . . . . .	66,92	—	—	—	—
7. Ural chem. Laborat. . .	67,03	—	68,90	—	1,87
8. Holunetz . . . . .	67,16	—	—	—	—
9. Sysert . . . . .	—	—	—	67,61	—
Im Mittel . . . . .	66,61	—	68,90	67,61	—
Größte Abweichung . . .	1,28	—	—	—	—

Tabelle II zeigt, daß die Titerbestimmung im Eisenhüttenlaboratorium eine wichtige Rolle spielt, und die aus einer unsicheren Titerstellung entspringenden Fehler größer als die des Analytikers sein können. Im Anschluß hieran giebt Hr. Romanoff eine Reihe von Zahlen über die Bestimmung des Titers mittels Eisen (Klavierdraht), Eisen-Doppelsalz und Oxalsäure. Das Eisen-Doppelsalz ergab durchweg den höchsten und metallisches Eisen den niedrigsten Titer der Chamäleonlösung.

Noch größere Abweichungen ergaben sich bei den Manganbestimmungsmethoden, wie aus folgender Tabelle erhellt:

Tabelle III.

Analytiker	Vorhard-Me- thode, Titer mit metall. Eisen	Titer mit metallischem Salz	Gewichtsanalyt. Methode	Gemischte Me- thode, Extrac- tion mit Äther und Titrirer.	Fehler in der Methode %
1. Perm . . . . .	—	—	—	28,24	3,31
2. Ural. chem. Labor. . .	30,99	—	—	—	—
3. . . . .	31,26	31,82	—	—	0,56
4. Nischnyi-Tagil . . . .	31,62	—	—	—	—
5. Ural. chem. Labor. . .	31,63	—	—	—	—
6. Bogoslawsk . . . . .	31,82	—	—	—	—
7. Werch-Isetzk . . . . .	32,52	—	—	—	—
8. Sysert . . . . .	—	—	34,07	—	2,52
9. Holunetz . . . . .	—	—	34,93	—	3,38
Im Mittel . . . . .	31,55	—	34,50	—	—
Größte Abweichung . . .	1,53	—	0,86	—	—

\* Eisenoxydul-Ammoniumsulfat.

Es kann als gewiß betrachtet werden, daß die Resultate der gewichtsanalytischen Methode größer sind, als der Wirklichkeit entspricht, was bereits früher von verschiedenen Analytikern beobachtet ist.

Tabelle IV stellt die beim Analysiren von Kupfer-erz erhaltenen Resultate dar.

Tabelle IV.

Analytiker	Titiren mit KCN	Gewichtsanalyt. Methode Cu <sub>2</sub> S	Gemischte Me- thode m. Titiren	Gewichtsanalyt. Methode Cu <sub>2</sub> O	Elektrolyse
1. Bogoslawski Hütte . .	13,46	—	—	—	—
2. Nischnyi Tagil . . . .	—	14,43	—	—	—
3. Sysert . . . . .	—	14,25	—	—	—
4. Zlotoust . . . . .	—	—	—	14,62	—
5. Holunetz . . . . .	—	14,68	—	—	—
6. Ural. chem. Laborat. .	14,75	—	—	—	—
7. " " " . . . . .	—	—	—	—	15,0
8. " " " " " . . . . .	—	15,17	—	—	15,0
9. " " " " " . . . . .	15,15	—	—	—	—
10. " " " " " . . . . .	15,24	—	—	—	—
11. Perm Hütte . . . . .	—	—	—	17,35	16,96
12. Kischtim . . . . .	—	14,95	—	—	—
Im Mittel . . . . .	14,65	14,63	14,95	15,98	15,0
Größte Abweichung . . .	1,78	0,92	—	2,73	0,0

Das Titiren des Kupfers mit Cyankalium ergab noch größere Abweichungen, weshalb es als unzuverlässig erschien. Die geringsten Differenzen weisen die gewichtsanalytische Methode und die Elektrolyse auf. Die letzte Methode gab die besten Resultate, denen die der gewichtsanalytischen am nächsten kommen.

Analysen mit Chromerz ergaben folgende Ergebnisse:

## Chromerz.

1. Perm Hütte . . . . .	32,90 % Cr.
2. Ural. chem. Laboratorium .	32,55 " "
3. " " " " " . . . . .	32,64 " "
4. Nischnyi Tagil . . . . .	32,98 " "
5. Bogoslawsk . . . . .	33,27 " "
6. Ural. chem. Laboratorium .	33,65 " "
7. Zlotoust . . . . .	33,90 " "

Im Mittel . . . . . 32,57 % Cr.

Größte Abweichung . . . 4,90 % Cr.

Das Resultat der Permischen Hütte erscheint viel zu klein. Dasselbe vergrößert die Maximaldifferenz von 1,45 auf 4,9.

Ueber die Analyse von Nickelerzen, Chrom- und Nickelstahl wurden folgende Mittheilungen gemacht:

## Nickelerze.

Ural. chem. Laboratorium	4,15 % Ni
" " " " " . . . . .	4,35 " "
" " " " " . . . . .	4,15 " "
Nischnyi-Tagil . . . . .	4,35 " "



Tabelle V. Chrom- und Nickelstahl.

	H		X		C			Y		
	C	Ni	C	Cr	C	P	S	C	P	S
Perm-Hütte . . . . .	0,28	3,98	0,95	2,26	0,30	0,120	0,025	0,16	0,065	0,025
Laboratorium Prof. Aleksieff . . .	0,218	1,88	0,897	1,27	0,248	—	—	0,114	0,072	0,073
Laboratorium des Finanzministeriums	0,15	3,98	0,82	0,99	0,24	—	—	0,06	0,09	0,06
Ural. chem. Laboratorium . . . . .	0,32	4,18	—	1,58	0,30	—	—	0,12	0,072	Spur
Größte Abweichung . . .	0,17	2,30	0,13	1,27	0,06	—	—	0,10	0,025	0,052

Die Bestimmung von Chrom und Nickel im Stahl ist als nicht gelungen anzusehen.

Referent spricht zum Schluss seine Meinung dahin aus, daß die mitgetheilten Ergebnisse die Nothwendigkeit größerer Einigkeit, sowie größerer und ernsterer Arbeit bewiesen.

Die Sitzung vom 22. März Abends wurde im Locale des Uraler Naturwissenschaftlichen Vereins unter dem Vorsitz des Hrn. W. Pisareff mit einem Vortrag des Hrn. Romanoff: „Ueber die Bewegung fester Moleküle“ eröffnet. Referent bespricht in demselben die Versuche des belgischen Chemikers Spring, die im Jahre 1900 in dem Uraler Chemischen Laboratorium wiederholt wurden. Als dann ging die Versammlung zur Frage der rationellen Probenahme von Roheisen und verschiedenen anderen Materialien über. Die Delegirten von Nischnyi Tagil und Werchne-Isetzkhütte erläuterten die auf ihren Hütten übliche Probenahme von größerer Parthien Eisen- und Kupfererz. Nach einer längeren Discussion über diese Frage wurde beschlossen, an die größeren Uralhütten, wie Perm, Nischnyi Tagil, Werchne-Isetzk und Zlotoust die Bitte zu richten, daß sie die Versuche der Probenahme sowohl bei den großen fertigen Parthien als auch während des Transports der Erze durchführen und die Resultate der gemachten Beobachtungen der Conferenz mittheilen möchten. Auch wurde ein Gesuch an die Hüttenverwaltungen beschlossen, dahingehend, die Probenahme nur Berufschemikern als ganz neutralen Personen anzuvertrauen. Für Proben von grauem Roheisen sollen quer zum Bruch der Massel genommene Hobelspäähne benutzt werden. Tiefe Bohrungen an verschiedenen Stellen des Bruches sind gleichfalls zulässig. Dagegen ist die Anwendung der Säge und Feile zu verwerfen. Proben von Schmiedeleisen und Stahl müssen vor der Analyse durchgeschmiedet werden. Weißes Roheisen und Eisenlegierungen wie Ferronangan, Spiegel-eisen, Silicospiegel, Ferrosilicium, Ferrochrom u. s. w. müssen zerklüftet und durch ein Haarsieb geschlagen werden. Nach auswärts verschickte Proben sind erst an Ort und Stelle d. h. in dem Laboratorium, wo die Bestimmungen ausgeführt werden, zu zerklüftern, zu hobeln oder zu bohren. Die Probenahme von flüssigem Roheisen wurde verworfen.

In Bezug auf die Einführung von Normalbestimmungsmethoden konnte keine Einigung erzielt werden und beschloß man im Laufe des Berichtsjahres erst weitere Versuche in dieser Richtung auszuführen. Indessen wurde für die Bestimmung des Kohlenstoffs im

Roheisen die Cortesia'sche Methode als Normalmethode anerkannt. Graphit soll aus der Differenz und durch directe Verbrennung ermittelt werden.

Die Sitzung vom 23. März Morgens wurde unter Vorsitz des Hrn. H. Wdowiszewski abgehalten. Entsprechend dem Vorschlage von Romanoff wurde eine Commission gewählt, welche ein Programm für die Auswahl von Normalmethoden ausarbeiten sollte. Dieselbe besteht aus den Hrn. Wdowiszewski, Romanoff, Petroff, Katerfeld und Miakotin. In Bezug auf die Kohlenstoffbestimmung wurde weiter beschlossen, die Bestimmung des chemisch gebundenen Kohlenstoffs nach der Eggert'schen Methode auszuführen. Der Vorsitzende theilt mit, daß die erforderlichen Normallösungen zu jeder Zeit aus Stockholm zu bekommen sind. Als dann verlas derselbe seinen Bericht „Ueber die Nothwendigkeit der Einführung von Normalmethoden in Eisenhüttenlaboratorien“. In demselben wird mitgetheilt, daß mehrere Stücke einer Stahlprobe an verschiedene Laboratorien behufs Bestimmung des Mangagehaltes geschickt wurden. Vier Laboratorien haben folgende Resultate eingesandt:

Berlin, Chemisch-technische Versuchsanstalt	0,49 %	Mn
Wiesbaden, Schmidt's Laboratorium . . .	0,66	„
Oesterreichisches Laboratorium . . . .	0,37	„
Laboratorium in Kulebaki-Hütte . . . .	0,38	„

Einen weiteren Beleg für Abweichungen der Resultate bieten folgende Analysen:

Silicium . . . . .	1,65	1,18	0,39
Kohlenstoff . . . . .	0,31	0,23	0,22
Mangan . . . . .	0,30	0,62	—
Schwefel . . . . .	0,093	0,031	—
Phosphor . . . . .	0,095	0,125	0,180

Diese Unterschiede müssen als sehr groß bezeichnet werden. Hr. Wdowiszewski bringt folgende Grenzwerte für Abweichungen in Vorschlag:

für C . . . . .	0,030 %	für Si . . . . .	0,01 %
„ P . . . . .	0,005 „	„ Mn . . . . .	0,03 „
„ S . . . . .	0,005 „	„ Cu . . . . .	0,005 „

Hr. Miakotin berichtet in kurzen Worten über die in Perm gebrauchte vereinfachte Methode von Wiborgh für die Bestimmung des chemisch gebundenen Kohlenstoffs. Als Erleichterung für Eggert's colorimetrische Methode wurde von Hrn. Smirnow der Apparat von Krüskinder vorgeschlagen.

Für die Siliciumbestimmung im Roheisen schlägt Wdowiszewski die Methode von Brown, Auflösung in

Salpetersäure und Abdampfen mit Schwefelsäure, vor. Für die Manganbestimmung im Stahl und Roheisen empfiehlt er zwei Methoden, nämlich für Stahl und Roheisen mit Gehalten bis 1% Mn die Methode von Deshayes und für manganreichere Sorten die Methode von Hampe.

Da der größte Theil der anwesenden Chemiker nach der Methode von Volhard arbeitete, wurde beschlossen, die Untersuchungen nach folgenden Methoden auszuführen: 1. Volhard, 2. Deshayes, 3. Hampe, 4. Gewichtsanalytische.

In der Sitzung vom 23. März Nachmittags ebenfalls unter dem Vorsitz von Hrn. Wdowiszewski wurden die Methoden der Phosphorbestimmung im Roheisen, Stahl und Schmiedeeisen berathen. Der Hauptmethode mit Magnesia-Mischung wurden noch einige andere zugefügt, welche man der Untersuchung zu unterwerfen beschloß. Es wird sonach nach folgenden Methoden gearbeitet:

1. Gewichtsanalytische Methode mit Magnesia-Mischung.
2. Das Titiren des gelben Niederschlages (Acidimetrie).
3. Das Titiren des gelben Niederschlages mit Chamäleon nach der Reduction mit Zink, wie das in Kischtim üblich ist.
4. Nach dem Vorschlage des Hrn. Romanoff beschloß man die colorimetrische beim Gongon in Moskau gebrauchte Methode zu versuchen.

Bei der Schwefelbestimmung in Roheisen und Stahl beschloß man zu vergleichen: 1. Die gewichtsanalytische Methode (mit Chlorbarium) und nach Wdowiszewskis Vorschlag, 2. die Methode von Schulte.

Zu Beginn der Sitzung vom 23. März Abends unter dem Vorsitz des Hrn. W. Pisareff brachte Hr. Romanoff die Sauerstoffbestimmung im Stahl zur Sprache und schlug vor, dieselbe in das Programm der nächsten Conferenz anzunehmen. Redner weist auf den schädlichen Einfluß des Sauerstoffs hin und spricht die Meinung aus, daß die Frage der Sauerstoffbestimmung im Eisen deshalb vermieden würde, weil sie zu complicirt sei. Eine Discussion hierüber fand nicht statt. — Auf die Frage der Eisenbestimmung in Erzen übergehend, verlas Hr. Wdowiszewski einen sehr interessanten und mit Zahlen belegten Vortrag „Eisenoxyd als Material für die Titerbestimmung des Zinnchlorürs und des Kaliumpermanganats“. Aus den früher angeführten Analysen ergibt sich, welche bedeutende Abweichungen durch verschiedene Titerstellung verursacht werden können. Wdowiszewski faßt, daß die Titerstellung der Chamäleonlösung mittels des Mohrschen Salzes die schlechtesten Resultate ergab. Die Titerstellung mittels Eisens hat den Nachtheil, daß die Zusammensetzung des verwendeten Clavierdrahtes häufig wechselt und die Normaleisenchloridlösung unbeständig ist, indem sie mit der Zeit schwächer wird. Dagegen könne Eisenoxyd als das beste Hilfsmittel für die Titerbestimmung angesehen werden. Nach der Rotheraschen Methode

dargestellt, bilde es eine beständige Substanz, welche zugleich leicht aufzubewahren ist. Die entsprechenden Analysen bei Titerstellung mit Normaleisenchloridlösung (nach Fresenius), mit derselben Lösung unter genauer Ermittlung des Eisengehaltes und mit Eisenoxyd ergaben folgende Resultate: 1. 1,804% Eisen (nach Fresenius), 2. 1,782% (unter genauer Ermittlung des Eisengehaltes), 3. 1,792% (mit Eisenoxyd).

Zum Schlusse seines Vortrages machte Wdowiszewski den Vorschlag, künftighin Eisenoxyd zur Titerstellung zu verwenden und erbietet sich,  $\frac{1}{2}$  Pfund des von ihm selbst dargestellten Materials an die Uralhütten abzugeben. Hr. Romanoff fand den Vortrag sehr interessant und lehrreich, wies jedoch darauf hin, daß das Eisenoxyd etwas hygroskopisch und unbeständig beim Glühen sei. Dieser Einwurf wurde von mehreren der Anwesenden und vom Referenten selbst widerlegt. Wdowiszewski schlägt vor, das Eisenoxyd im Exsiccator aufzubewahren, unmittelbar vor dem Gebrauch auszuglühen und einen etwaigen Wassergehalt als Verlust in Rechnung zu bringen. Hr. Romanoff meint, daß guter Klavierdraht eine genügende Genauigkeit garantire und leicht erhältlich sei; er bezweifelt, daß der Gebrauch des Eisenoxyds sich in den Hüttenlaboratorien einbürgern werde. Die Versammlung beschließt, für Titerstellung metallisches Eisen und Eisenoxyd zu benutzen, um dadurch Vergleichsresultate zu erhalten. Die Versammlung sprach Hrn. Wdowiszewski für seine Arbeit ihren Dank aus.

Für die Eisenbestimmung in Erzen wurden drei Methoden zur Prüfung vorgeschlagen: 1. Das Chamäleonverfahren unter Anwendung von Zink als Reduktionsmittel, 2. das Chamäleonverfahren unter Anwendung von Zinnchlorür als Reduktionsmittel, 3. das Zinnchlorürverfahren.

Die Prüfung von Manganbestimmungen soll sich auf folgende Methoden erstrecken: 1. die Volhardsche Methode, 2. die gewichtsanalytische Methode, 3. die gemischte Methode (Ausscheiden des Mangans mit Brom und Titiren in Lösung).

Zum Aufschließen der Chromerze soll die Dittmarsche Mischung benutzt werden. Außerdem wird beschlossen, die Oxydationswirkung etwa vorhandenen Mangans und dessen Einfluß auf die Chrombestimmung einer speciellen Untersuchung zu unterziehen. Nach der Meinung Romanoffs wird die Aufschließung des Chromeisensteins mittels der Dittmarschen Methode durch Einblasen von Luft stark erleichtert. Blumenfeld glaubt, daß sich das Mangan durch Kochen der Lösung mit Ammoniak entfernen lasse.

Sitzung vom 24. März Morgens. Vorsitzender zuerst Hr. Wdowiszewski, dann Hr. Pisareff.

Auf der Tagesordnung stand die Berathung über die Kupferbestimmungsmethoden in Erzen. Aus der Discussion ergab sich, daß die Bestimmung als Kupfersulfür oder Oxyd als eine der besten Methoden zu betrachten sei. Hr. Romanoff giebt einen Bericht über die Anwendung der Elektrolyse zu Kupferbestimmung. Einige Anwesende sind der Meinung, daß die Ein-

führung dieser Methode auf den Uraler Hütten Schwierigkeiten bieten werde. Für eine schnelle Kupferbestimmung in ärmeren Erzeu soll die Titirung mit Thiosulfat versucht werden. Die Bestimmung des Nickels in Nickelzerlen soll als Sulfür oder Oxyd erfolgen. Ebenso soll die elektrolytische Bestimmung des Nickels in den Kreis der Untersuchung gezogen werden.

Andere Bestimmungsmethoden, z. B. von Gold, Platin u. s. w., sowie Gas- und Brennmaterialanalysen sollen in das Programm für die nächste Conferenz aufgenommen werden. Um eine Einheit in Bezug auf die Frage der Atomgewichte herzustellen, beschließt die Versammlung, die in dem Buch „Die Rechentafel von B. Kohlmann und Dr. Frerich“ angegebenen Atomgewichte ausschliesslich zu benutzen. Die Arbeit, die besprochenen Methoden zu prüfen und möglichst genau zu beschreiben, wird auf die einzelnen Theilnehmer der Conferenz vertheilt. Die genauen Beschreibungen der Methoden sollen nach Verlauf eines Monats an das Uraler chemische Laboratorium eingesandt werden. Die für die einzelnen Untersuchungen bestimmten Normalproben der Metalle und Erze wird das Uraler chemische Laboratorium an alle Urallhöfen und an die grösseren russischen Laboratorien binnen kurzer Zeit verschicken. Als grössere russische Laboratorien sind in Aussicht genommen: das Laboratorium des Finanzministeriums, des Ministeriums für Wegecommunicationen, des Prof. Alexiejew, des Charkowschen Technologischen Instituts und der Hütten Briansk, Dnieprowsk, Ostrowiec u. s. w. Die Conferenz beschloß ferner, die guten Beziehungen zwischen den russischen Chemikern und Hüttenleuten zu pflegen; inwieweit dies gelingen werde, würde die nächste Conferenz erweisen.

Hierauf begann man in die Berathung der verschiedenen Organisationsfragen einzutreten. Hr. Romanoff verlas ein Referat „Ueber die Organisation eines Berathungsbureaus in Jekaterinburg“. Dasselbe soll eine bessere Verbindung der Chemiker unter einander herstellen, durch Versendung von Normalproben und Correspondenz der guten Sache neue Kräfte zuführen, Aufschlüsse geben, Missverständnisse beseitigen und die eingesandten Arbeiten systematisch zusammenstellen. Das Berufen einer neuen Conferenz und die dazu erforderlichen Vorarbeiten sollen dem Bureau ebenfalls überlassen bleiben. Auch wird es den Bezug von Apparaten und Reagentien sowie Stellenvermittlung übernehmen. Für das Bureau werden die Hrn. Pisareff als Vorsitzender, Schadrin als Secretär, Romanoff, Katerfeld und Erdman als Mitglieder gewählt.

Alsdann verlas Hr. Schadrin einen Vortrag „Ueber die Organisation der centralen Bibliothek in Jekaterinburg“. Referent weist auf die mangelhafte Einrichtung der uralischen Hüttenbibliotheken hin und glaubt, daß hierin durch die Mitwirkung des Uraler chemischen Laboratoriums, des Bureaus und des Uraler Naturwissenschaftlichen Vereins eine Besserung erzielt werden könne. Es sei unbedingt notwendig, auf mehrere chemische Zeitschriften zu abonniren, dieselben würden nur zeitweise gebraucht und könnten den Reflectanten zugesandt werden. Auch chemisch-technologische

Wörterbücher seien nöthig. Der Mangel derselben mache sich besonders bei Untersuchungen fühlbar. Die Versammlung genehmigte den Bericht und wurde ein Verzeichniß von russischen, französischen und deutschen Zeitschriften zusammengestellt, welche für die Bibliothek der Bureaus bestimmt sind.

Hr. Pisarewsky verlas hierauf einen kurzen Bericht über die Nothwendigkeit eines Gedankenanstausches durch die Presse. Er erachtet es für nützlich, alle Erfahrungen, Versuchsergebnisse und Methoden mittels der Presse bekannt zu geben. Der Bericht wurde genehmigt und das Bureau ermächtigt, sich mit der technischen Wochenschrift „Uralskoje gornoje obozrenie“ in Verbindung zu setzen. Die Versammlung übertrug den Hrn. Wdowiszewski und Katerfeld die Referate über die deutsche und Hrn. Romanoff über die französische chemische Literatur.

Hr. Sokoloff schlägt vor, die Resultate der Conferenz in Form einer Broschüre herauszugeben. Der Vorschlag wird einstimmig angenommen.

Die am 24. März Nachmittags abgehaltene letzte Sitzung war ausschliesslich der Frage einer rationellen Organisation und Einrichtung der Hüttenlaboratorien gewidmet. Hierzu führt Herr Romanoff folgendes an:

Die russischen Chemiker müßten nicht nur das Laboratorium selbst, sondern auch die Organisation desselben leiten. Da die Einrichtungen für chemische Untersuchungen und chemische Controlle noch zu jung seien, so wären sie gezwungen, um ihre Stellung in der Hüttenindustrie zu kämpfen. Diese Aufgabe würde dadurch erschwert, daß die Chemiker, welche Universitätsausbildung besäßen, mit dem praktischen Hüttenwesen wenig bekannt wären. Das veranlasse eine Trennung des Laboratoriums vom Hüttenbetriebe, die den allgemeinen Interessen schädlich sei. Unter den jetzigen Verhältnissen seien die Aufgaben des Chemikers sehr groß. Jeder Mißerfolg der Hütte müsse ihn interessieren. Außer seinen Bestimmungen müsse er auch Untersuchungen in Bezug auf Verbesserungen in der Roheisen-, Schmiedeeisen- und Stahlgewinnung anstellen. Auch die Ursachen fehlerhafter Güsse, des Verderbes feinerster Materialien, schlechter Gase u. s. w. müßten festgestellt werden. In enger Verbindung mit dieser Aufgabe des Laboratoriums stehe die Arbeitsvertheilung und die innere Organisation desselben. An einen Artikel der „Gornozawodskaja Gaset“: „Ueber das Einführen der Frauenarbeit“ in die Laboratorien anknüpfend, gibt Referent der Ueberzeugung Ausdruck, daß die analytische Arbeit reine Frauenarbeit sei und daß die Frauen, welche ihre Geduld und Arbeitsamkeit schon auf vielen Gebieten gezeigt hätten, als Laboratoriumsgehilfinnen, sog. Laboranten, Beschäftigung finden könnten. Auf einigen Urallhöfen sei die Frauenarbeit thatsächlich eingeführt. Der Referent schlägt zum Schluß vor, einen zweiklassigen gemischten Cours in Jekaterinburg zu errichten. Der Vorschlag wird von der Versammlung genehmigt und beschloß man, sich an die Generaldirection mit der Bitte um die diesbezügliche Erlaubniß zu wenden. S. K.

## Maßanalytische Bestimmung des Mangans.

Reddrop und Ramage\* hatten eine Methode zur Bestimmung des Mangans vorgeschlagen, welche darin bestand, Mangan durch Natriumbismutat zu oxydiren und die entstandene Uebermangansäure maßanalytisch zu bestimmen. Auf Einwendungen hin hat Ramage\*\* die Methode nochmals geprüft und genau befunden. Man löst 1,1 g Stahl, Roheisen oder Schmiedeeisen in Salpetersäure, so daß dieselbe vierfach normal ist, oxydirt bei 16° mit 2 g Natriumbismutat und filtrirt nach 3 Minuten langem Köchen durch ein Asbestfilter. Von einer  $\frac{1}{10}$  n Wasserstoffsuperoxydlösung in Normal-Salpetersäure setzt man tropfenweise bis zum Verschwinden der röthlichen Farbe zu und giebt noch einen Ueberschuß von 1,5 bis 3 cc., dann titirt man mit  $\frac{1}{10}$  n Kaliumpermanganat zurück. Eine geringe Oxydation des Wasserstoffsuperoxyds tritt durch Ferrinitrat ein, eine geringe Reduction der Uebermangansäure beim Filtriren. Der Fehler läßt sich vermeiden durch Oxydation in siedender Lösung. An dieser Methode bemängeln Fred Ibbotson und H. Brearley\*\*\* Verschiedenes, sie verfahren wie folgt: 1,1 g Metall werden in 35 cc Salpetersäure (1,2) gelöst, die Lösung gekühlt, dann Bismutat in kleinen Mengen zugesetzt, bis die Permanganatfarbe stehen bleibt oder beim Kochen Manganoxyd entsteht. Die Lösung entfärbt man mit wenig Wasserstoffsuperoxyd, schwefliger Säure oder Ferrosulfat, setzt 10 cc Wasser und Bismutat im Ueberschuß zu, filtrirt letzteren ab, wäscht mit verdünnter Salpetersäure (3 bis 4 %), übersättigt das Filtrat mit Ferroammonsulfatlösung und titirt mit Permanganat zurück. Vorhandenes Chrom wird nur bei langer Einwirkung oxydirt; die Titration stört es meist nicht. Bei Gegenwart von Molybdän fallen die Resultate zu hoch aus, bei Vanadin und Titan stören die intensiven Farben von deren Superoxyden, wenn mit Wasserstoffsuperoxyd reducirt wird. Vanadin beeinflusst auch die Titration. Wolfram stört nur, wenn das Eisen mit Flußsäure aufgeschossen und die Flußsäure nicht mit Schwefelsäure vertrieben wurde.

Hierzu bemerkt Ramage,† daß er nur ganz geringen Ueberschuß von Wasserstoffsuperoxyd zur Reduction verwende, der durch Ferrosulfat nicht merklich zersetzt werde, ein Fehler entstehe dadurch nicht. Die Reduction der Uebermangansäure durch Ferroammonsulfat befürwortet er nicht, da das Filtrat vom Bismutat freien Sauerstoff bzw. Ozon enthalte, welcher Ferrosulfat aufoxydire. Die von Dufty empfohlene colori-

metrische Bestimmung der Uebermangansäure gebe schneller Resultate, sei aber ungenauer. Dufty\* hatte nämlich vorgeschlagen, 0,1 g Stahlspäne in 2 bis 3 cc Salpetersäure zu lösen, den Kohlenstoff darin erst colorimetrisch zu bestimmen, dann 20 bis 25 cc Salpetersäure zuzusetzen, mit 0,2 g Bismutat zu oxydiren und die entstandene Färbung mit einer Lösung eines ebenso behandelten Normal-Manganstahls von bekanntem Gehalte zu vergleichen.

## Ueber den Zustand, in welchem das Silicium im Gußeisen und Ferrosilicium mit geringem Gehalt vorkommt.

Während bis jetzt noch nicht ganz sicher festgestellt war, in welchem Zustande sich Silicium im Eisen und Stahl befinde, zeigt P. Lebeau,\*\* daß das Silicium als Silicid des Eisens von der Formel  $\text{Si Fe}_2$  enthalten sein muß. Freies Silicium kann nicht enthalten sein, weil Silicium von Salpetersäure und Kupferkaliumchloridlösungen nicht angegriffen wird, es müßte sich also in den ungelösten Rückständen finden, was nicht der Fall ist. Nun existiren außer oben genanntem Silicid noch zwei andere:  $\text{Si}_2\text{Fe}$  und  $\text{Si Fe}$ ; ersteres bildet sich aber nur bei großem Siliciumüberschuß und letzteres setzt sich wie folgt um:  $2\text{Si Fe} = \text{Si Fe}_2 + \text{Si}$ . Beide können also nicht im Eisen vorhanden sein. Das Silicid  $\text{Fe}_2\text{Si}$  ist äußerst beständig, es gelingt sogar, dasselbe in geschmolzenem Silber aufzulösen und nach der Auflösung des Silbers mit Salpetersäure wieder zu erhalten.

In einer andern Mittheilung zeigt Lebeau,\*\*\* daß auch ganz fein vertheiltes Silicium den zur Auflösung von Stahl und Eisen gebrachten Reagentien widersteht. Versucht wurden Kupferchlorid, Kupfersulfat und Doppelsalze, ferner Salpetersäure (1:1), 10 % Chromsäure, Eisenchlorid- und Eisenchloridlösung. Das Silicium kann also nicht in freier Form im Eisen enthalten sein.

Weiter berichtet er† über die Cementirung des Eisens mit Silicium. Wird fein vertheiltes Silicium und reducirtes Eisen im Wasserstoffstrom oder im Vacuum auf 950° erhitzt, so verbinden sich beide Elemente weit unterhalb ihres Schmelzpunktes. Erhitzt man ein Stück blank polirtes weiches Eisen, auf welches man einige Siliciumkrystalle gelegt hat, auf dieselbe Temperatur fünf bis sechs Stunden lang, so kann man auch mit dem bloßen Auge die Stelle erkennen, wo der Krystall aufgelegt hat.

\* „Chem. News.“ 1901, 84, 248.

\*\* „Compt. rend.“ 1901, 133, 1008 und „Bull. soc. chim.“ 1902, 27, 39.

\*\*\* „Bull. soc. chim.“ 1902, 27, 42.

† „Bull. soc. chim.“ 1902, 27, 44.

\* „Chem. Soc.“ London 1895, 268.

\*\* „Chem. News.“ 1901, 84, 269.

\*\*\* „Chem. News.“ 1901, 84, 217.

† „Chem. News.“ 1901, 84, 269.

### Bestimmung des Siliciums in hochhaltigem Ferrosilicium mittels Natriumsuperoxyd.

Bringt man zerkleinertes Ferrosilicium und Natriumsuperoxyd in Reaction durch Schmelzen, so geht die Umsetzung so stürmisch vor sich, daß die Reaction analytisch nicht recht zu brauchen ist. C. Ramorino\* hat diese Umsetzung in folgender Weise abgeändert, so daß sich dieselbe bequem zur Bestimmung des Siliciums benutzen läßt. Man mischt 0,5 g fein zerriebenes Ferrosilicium mit 10 g Kalium-Natriumcarbonat und

\* „Mon. scient.“ 1902, 16, 18.

1 g Natriumsuperoxyd und erhitzt das Gemisch ganz langsam. Die Umsetzung geht sehr rasch vor sich. Die erkaltete Schmelze zieht man mit heißem Wasser und verdünnter Salzsäure aus und dampft die Lösung nach Zusatz von 10 cc Salpetersäure und 2 g Kaliumchlorat auf dem Wasserbade zur Trockne. Zum Schluß erhitzt man noch im Trockenschranke auf 110°. Man nimmt dann mit 20 cc Salzsäure und 200 cc Wasser auf, kocht auf und filtrirt die Kieselsäure ab. Dieselbe ist nach dem Glühen rein weiß. Das Filtrat kann man dann noch weiter benutzen, um Mangan mit der Volhardschen Methode, und in einem anderen Theile den Schwefel mit Baryumchlorid zu bestimmen.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

24. März 1902. Kl. 1a, J 5060. Stromsetzmaschine. Thomas Rowland Jordan, New York, V. St. A.; Vertr.: C. Fehlert und G. Loubier. Pat.-Anwälte, Berlin NW 7.

Kl. 10a, P 10604. Mit armen Gasen, wie z. B. Gichtgasen betriebene Koksöfennalage mit Zugumkehrung. Gabriel Parrot, Levallois-Perret; Vertr.: C. Pieper, H. Springmann und Th. Stort. Pat.-Anwälte, Berlin NW 40.

Kl. 10c, H 25527. Verfahren zur Erhöhung des Brennwerthes von Torf. Gustav Haitmann, München, Amalienstr. 92.

Kl. 31c, E 7788. Verbindung von Formkasten. Eisenlohr & Schaefer. Höchst a. M.

Kl. 31c, M 19556. Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von Heften für Messer, Gabeln und dergl. durch Stürzgufs. Robert Müller, Berlin, Nannynstraße 11.

Kl. 49h, I 15781. U-förmiges, an den Enden mit Oesen versehenes Kettenglied. Albert Kingmann Lovell, New York; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW 6.

Kl. 50c, K 21946. Staubsammler mit gebrochenem Wege der Staubföhr. Gg. Kiefer, Feuerbach-Stuttgart.

27. März 1902. Kl. 7b, B 29082. Verfahren zur Herstellung conischer Röhre; Zus. z. Anm. B 27954. Emil Bock, Act.-Ges., Oberkassel b. Düsseldorf.

Kl. 7c, U 1814. Walzmaschine für nahtlose Ringe. Carl Unger, Köslin.

Kl. 12e, W 16933. Vorrichtung zum Abscheiden von festen und flüssigen Bestandtheilen bes. Verunreinigungen aus Flüssigkeiten, Dämpfen und Gasen. Paul Winand, Charkow, Rußl.; Vertr.: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C. 25.

Kl. 18a, P 12287. Hochwasserbehälter für Eisenhüttenwerke. J. E. Prigardien, Kalk b. Köln.

Kl. 18a, T 7147. Verhüttungsverfahren für mulmige Erze, Gichtstaub und dergl. Dr. Ernst Trauer, Bochum, Wittenstr. 77.

Kl. 19a, W 15708. Schienenstofsverbindung für Vignol- und Rillenschienen. Westfälische Stahlwerke, Act.-Ges., Bochum.

Kl. 50c, K 21515. Trommel-Nafsmühle für stetige Ein- und Austragung des Mahlgutes. Jacob Kraus, Cöln, Spichernstr. 72.

Kl. 50c, R 15398. Mehrfacher Kollergang mit stufenweiser Zerkleinerung des Mahlgutes. Julian Rakowski, Warschau; Vertr.: Ernst von Niessen und Kurt von Niessen, Pat.-Anwälte, Berlin NW 7.

1. April 1902. Kl. 1a, S 15518. Schwingrätter mit auf dem Schwungkasten angeordneten Sieb. Richard Svestka, Nürschan, Böhm., Burghard Holzner, Villach, Kärnten, und Ferdinand Holzner, Nürschan; Vertr.: A. Loll, Pat.-Anw., Berlin W. 8.

Kl. 7c, P 12417. Verfahren zur Herstellung von Hohlkörpern aus Blech. August Prym, Stolberg bei Aachen.

Kl. 7f, Seh 17080. Verfahren zur Herstellung von Hufeisenstollen. Bernhard Schulte, Gevelsberg in Westfalen.

3. April 1902. Kl. 7a, Y 160. Verfahren und Walzwerk zum Wiederwalzen gebrauchter Eisenbahnschienen. James E. York, Borough of Manhattan, V. St. A.; Vertreter: Fr. Meffert u. Dr. L. Sell, Pat.-Anw., Berlin NW 7.

Kl. 10b, G 15216. Verfahren, Sägespäähne enthaltende Briketts vor dem Zerfallen zu schützen, Adolf Großmann, Breslau, Karthstr. 15.

Kl. 12c, O 3762. Verfahren zur Reinigung von Staub. Bernhard Osann, Engers a. Rh.

Kl. 24c, H 27243. Verschlussdeckel an Gaserzeugern. Ernst Hänsel, Plauen b. Dresden.

Kl. 40a, M 18313. Verfahren zur Vorwärmung der Beschickung elektrischer Öfen. A. Minet, Paris, und Dr. A. Neuburger, Berlin, Puttkamerstr. 20; Vertreter: Dr. H. Lux, Friedebau.

Kl. 49b, K 21246. Blechschere für Handbetrieb, L. Käselitz, Groß-Rosenburg b. Kalbe a. d. Saale.

Kl. 49f, P 12572. Röhrbiegemaschine. Eugen Julius Post, Cöln-Ehrenfeld.

Kl. 49f, T 7126. Vorrichtung zum Biegen und Wickeln von Röhren u. dgl. Albert Thienerkauf, Düsseldorf, Parkstr. 36.

7. April 1902. Kl. 7a, H 25545. Kehrwalzwerk. John George Hodgson, Maywood, V. St. A.; Vertr.: Carl Pataky, Emil Wolf und A. Sieber, Pat.-Anwälte, Berlin S. 42.

Kl. 7b, M 18580. Vorrichtung zum Konischziehen von Röhren. Herrn. May, Laurahütte, O.-Schl.

Kl. 21h, U 1719. Elektrischer Ofen mit drehbarer Ofenschale. The Union Carbide Company, Chicago,

V. St. A.; Vertr.: August Rohrbach, Max Meyer und Wilhelm Bindewald, Pat.-Anwälte, Erfurt.

Kl. 24 a, W 18061. Aus mehreren, nebeneinander gelagerten und durch Rippen an den Seitenflächen in gewissem Abstand voneinander gehaltenen Theilen bestehende Feuerbrücke. Wiedenbrück & Wilms, Cöln-Ehrenfeld.

Kl. 24 c, W 17562. Umsteuerventil für Gase; Zus. z. Pat. 107541. Carl Wicke, Friedrich-Wilhelms-Hütte a. d. Sieg.

Kl. 31 a, B 28 947. Tiegel-Schmelzofen. F. Boniver, Mettmann, Rhld.

Kl. 31 b, C 9104. Vorrichtung an Formmaschinen zur Herstellung von Gießstücken. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 31 b, C 9108. Vorrichtung an Formmaschinen zur Herstellung der Kernlager und zum Halten der Kerne in den Gussformen. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 31 c, B 29 920. Verfahren zur Herstellung von Ketten durch Gufs. Frederik Baldt sen., Chester, V. St. A.; Vertr.: Alexander Specht und J. D. Petersen, Pat.-Anwälte, Hamburg, I.

Kl. 31 c, F 15 584. Gießform mit doppelter Wandung und schlecht leitender Masse in letzterer. Rudolf Fließ, Breslau, Hummeri I.

Kl. 31 c, Sch 18 185. Vorrichtung zum Schmelzen von Legirungen oder leicht schmelzbaren Metallen und Gießen derselben unter Druck; Zus. z. Ann. C. 9584. Schumann & Co., Leipzig-Plagwitz.

Kl. 40 a, H 25 430. Verfahren zum Polen von Blei, Kupfer und anderen Metallen mittels Wasserdampfes. Carl Haber und Adolf Savelsberg, Ramsbeck in Westf. Kl. 49 e, B 29 227. Luftdruckhammer. Jean Bêche jr., Hückeswagen.

Kl. 49 f, W 17 768. Verfahren zur Herstellung von zweitheiligen Naben für Riemscheiben und dergl. Arthur Hoffmeister, Gr. Lichterfelde.

Kl. 50 c, H 25 794. Eine Kugelschleudermühle mit frei zwischen einer innern und äußeren Mahlbahn rollenden Kugeln. H. Hinz, Gießen.

Kl. 81 e, B 30 011. Schleppkette zum Fördern von Koks u. dgl. Berlin-Anhaltische Maschinenbau-Act.-Ges., Berlin.

#### Gebrauchsmustereintragen.

24. März 1902. Kl. 10 a, Nr. 171 048. Liegender Koksofen für directen Betrieb, mit außerhalb der Kohlenfüllung liegender senkrechter Verbindung des oberen Luftkanals mit der Unterkellerung. H. Koppers, Rüttenscheid.

Kl. 10 b, Nr. 171 046. Briketts aus Abfallmaterialien. Jacques Hille, Pforzheim.

Kl. 18 a, Nr. 170 666. Converter-Beschicköffnung nahe der Herdsohle, mit Eingußlochverschlussdeckel. Carl Raapke, Güstrow.

Kl. 24 f, Nr. 170 819. Roststab mit runden Köpfen mit gewölbter Endfläche und senkrechten Lufrinnen in den Flanken. Fa. Carl Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer i. S.

Kl. 49 f, Nr. 170 963. Schmiedefeuerform mit vertieftem Kohlenbecken und großer Luftzuführung und kleinerer Luftanströmung durch einen Rost über einem geraden Schlackenkasten. Wilhelm Ditrich, Crimderode R. Hfeld.

Kl. 81 e, Nr. 170 321. Hängebahnweiche, welche behufs leichten Hin- und Herbewegens der Weichenschenkel mit einer Rollenführung versehen ist. Emil Rau, Dresden, Löfnitzstr. 14.

1. April 1902. Kl. 1 a, Nr. 171 248. Setzmaschine mit unterhalb des Setzbeckes angeordneten, beliebig verstellbaren Widerständen. Schlichtermann & Kremer, Dortmund.

Kl. 10 a, Nr. 171 351. Abschlußvorrichtung an Koksofenvorlagen mit innen liegendem Flüssigkeitsverschluß. Heinrich Koppers, Rüttenscheid.

Kl. 20 d, Nr. 171 383. Radsatz für Grubenwagen, mit hohler, als Schmierbehälter dienender, allseitig geschlossener Tragachse. G. Krautheim, Chemnitz-Altendorf.

Kl. 24 a, Nr. 171 158. Aus nebeneinanderliegenden, mit Luftöffnungen versehenen, drehbar aufgehängten Roststäben bestehende Feuerbrücke für Feuerungen. Robert Findlay Sturrock, Dundee; Vertr.: Oscar Asch, Berlin NW. 6.

Kl. 24 a, Nr. 171 189. Feuerbrücke aus lose auf dem Brückengestell verlegten, sich untereinander selbständig haltenden Formsteinen. J. C. A. Marckmann, Hamburg, Bleichergang 42.

Kl. 24 a, Nr. 171 479. Feuerbrücke aus in den Seitenflächen mit Nuthen versehenen und durch Eingießen von Mörtel in die dadurch beim Verlegen entstehenden Hohlräume zusammengehaltenen Formsteinen. J. C. A. Marckmann, Hamburg, Bleichergang 42.

Kl. 24 f, Nr. 171 355. Rosttheile aus zwei in der Mitte durch Zapfen und Schlufsriegel verbundenen, nach Abnutzung auswechselbaren Theilstücken. R. L. Dafsler, Hof.

Kl. 26 d, Nr. 171 108. Generator mit direct angeschalteten Staubfängern. Benz & Co., Rheinische Gasmotorenfabrik, Act.-Ges., Mannheim.

7. April 1902. Kl. 1 a, Nr. 171 985. Vorrathsräume für gewaschene Kohlen, bestehend aus vierkantigen Behältern mit Bodenklappen, die zu beiden Seiten der Mittellinie angeordnet sind. Franz Westermann, Dortmund, Heiligerweg 31.

Kl. 19 a, Nr. 171 657. Metallene (gepreßte) Stofschwelle von größerer als einfacher Schwellenbreite, mindestens in der Schienenrichtung. Kalker Werkzeugmaschinenfabrik Brenner, Schumacher & Co., Act.-Ges., Kalk.

Kl. 19 a, Nr. 171 889. Eisenbahnquerschwellen aus Beton mit aus gitterförmig durchbrochenen Eisenplatten gebildeten Armierungen. Michel Sarda, Perpignan; Vertreter: Hugo Pataky u. Wilhelm Pataky, Berlin NW. 6.

Kl. 24 a, Nr. 171 678. Beschickungsvorrichtung, bestehend aus einer aus federnden Theilen zusammengesetzten Zuführungsplatte, schwingbarem Sieb, schwingbarer Kohलगries-Ablaufplatte, einstellbarem Kohलगries-Aufnahmekasten und mechanisch bewegbarer Vorschubplatte für die schweren Materialien. William Fraser u. Harold Cheetham, Blackpool, Engl.; Vertr.: Otto Herrmann, Halberstadt.

Kl. 24 a, Nr. 171 683. Feuerthür mit Vorrichtung zur Vorwärmung und Einführung von Luft in den Feuerraum. Fa. Heinrich Untiedt, Schweinfurt a. M.

Kl. 24 a, Nr. 171 876. Treppen-Gitterrost-Feuerung mit vertical als Gitterrost nach unten verlängertem Treppenrost und unter dem Kohlenrichter angeordneter Nachschürklappe. Oscar Ruhl, Nordhausen.

Kl. 31 c, Nr. 171 092. Kernstütze für Eisengießereien mit winkelförmigem, mit seinem ganzen Querschnitt tragendem Steg zwischen oberem und unterem Flansch aus einem einzigen Stück Blech geschnitten und gebogen. Heinrich Hamacher jr., Rath-Heumar.

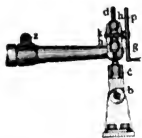
#### Deutsche Reichspatente.

Kl. 40 h, Nr. 126 492, vom 1. Februar 1900. Richard Charles Balter in London. *Verfahren zur Herstellung von Bormaterialien unter gleichzeitiger Gewinnung von Calciumcarbid.*

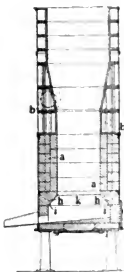
Borsaures Calcium, z. B. in der Form des Minerals Pandemit, wird in Gegenwart von Kohle und des Metalles (Eisens, Nickels, Chroms, Wolframs oder dergl.), dessen Borid gebildet werden soll, oder in

Gegenwart von Verbindungen des betreffenden Metalles und von Kohle auf eine hohe Temperatur erhitzt. Hierbei werden das Bor und das Calcium reducirt, wobei das Bor mit dem vorhandenen Metall sich legirt, während das Calcium mit der überschüssigen Kohle sich zu Calciumcarbid verbindet.

**Kl. 7c, Nr. 126426**, vom 18. März 1900. Dampfkessel- und Gasometerfabrik vormals A. Wilke & Co. in Braunschweig. *Vorrichtung zum Kippen der oberen Walze bei Blechbügelmaschinen.*



Das hintere Ende der oberen Walze, die mit ihrem inneren Lager um  $z$  drehbar ist, ist kugelförmig ausgestaltet. Auf demselben ruht ein entsprechendes Querhaupt  $g$  auf, das beiderseits in entsprechenden Aussparungen Gewindemuttern  $h$  trägt. Diese schrauben auf Spindeln  $d$ , welche in dem um  $b$  drehbaren Block  $c$  sitzen, und besitzen Schneckenräder  $k$ , welche in demselben Drehsinne von dem Handrad  $p$  gedreht werden. Hierdurch findet ein Heben oder Senken des Querhauptes  $g$  und damit auch des Schwanzendes der oberen Walze statt.



**Kl. 31a, Nr. 126215**, vom 29. April 1900. The Sturtevant Engineering Co. Ltd. in London. *Cupolofen mit Vorwärmmg des Gebläsewindes.*

Ueber der feuerfesten Ausfütterung  $a$  des Cupolofens sind zwei oder mehr gußeiserne Hohlringe  $b$  vorgesehen, in deren obersten der Gebläsewind eintritt, und die er zu seiner Vorwärmung sämtlich durchstreicht. Der unterste Hohlring steht mit mehreren in dem Futter  $a$  ausgesparten senkrechten Kanälen in Verbindung, die den erhitzten Gebläsewind nach unten leiten und in Düsen  $h$  ausmünden, welche in dem schrägen Dach  $i$  des Herdeskanalangebracht sind.

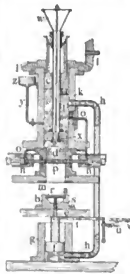
**Kl. 7c, Nr. 126117**, vom 17. November 1900. Rudolf Chillingworth in Nürnberg. *Verfahren zur Herstellung zwei- oder mehrtheiliger Blechriemenscheiben.*

Ans einer entsprechend gestalteten Blechplatte wird durch Ziehen, Pressen oder dergl. ein halbkreis- oder sectorförmiger Blechhohlkörper  $a$  von U-förmigem Querschnitt hergestellt. Dieser wird dann durch die beiden Stempel  $b$  und  $c$  unter Einschließung eines Zwischenstückes  $f$  und des die Nabe bildenden Stempels  $g$  zu einem Hohlkörper von einer der Riemenscheibenhälfte oder einem Sector derselben entsprechenden Form umgestaltet, aus dem das Zwischenstück  $f$  herausgedreht wird. Um die einzelnen Theile aufeinander mittels Schraubenbolzen befestigen zu können, werden an den Begrenzungskanten durch Pressen entsprechende Nocken gebildet.



**Kl. 7c, Nr. 127420**, vom 11. October 1900. Ebel & Lohmann in Berlin. *Vorrichtung zur Erzeugung von Hohlkörpern aus Blech.*

Diese Presse gehört zu derjenigen Gattung von Pressen, bei denen die Einpressung des Arbeitsstückes  $a$  in die Matrize  $b$  durch einen Oberkolben  $c$  unter Zwischenschaltung eines die Form ausfüllenden Zwischen-druckmittels  $d$  von plastischer, flüssiger oder gasförmiger Consistenz erfolgt.



Die Matrize  $b$  ruht auf einem Tisch  $e$ , welcher auf einem hydraulischen Kolben  $f$  befestigt ist; dessen Cylinder  $g$  steht durch Rohr  $h$  mit dem Flüssigkeitsraum  $i$  des oberen Presscylinders  $k$  in Verbindung. Beim Niederwärtsbewegen des oberen Kolbens  $c$  durch die Kegelräder  $l$  wird somit die Matrize  $b$  gegen den Dichtungsring  $m$  gepresst. Dann erhalten bei weiterem Niedergehen von  $c$  die beiden Kolben  $n$  durch Rohre  $o$  Druck und ziehen die beiden, das Zwischen-druckmittel  $d$  nach unten abschließenden, Schieber  $p$  zurück, so daß das

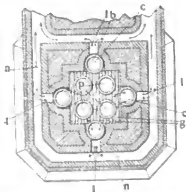
Mittel  $d$  die Form  $b$  ausfüllt und die Scheibe  $a$ , welche durch einen angelegten Ring  $r$  vor Faltenbildung geschützt ist, zu einem Hohlkörper auspresst.

Die Anlösung des Antriebes für die Kegelräder  $l$  erfolgt selbstthätig durch einen beweglichen Stift  $s$  unter Vermittlung der Hebel  $t, u$ , die die Auslösevorrichtung  $v$  in Bewegung setzen.

Das verbrauchte Zwischen-druckmittel  $d$  wird aus dem Behälter  $w$  durch Niederdrücken des Ventiles  $x$  ersetzt. Desgleichen ist der Cylinder  $k$  durch ein Rohr  $y$  mit einem Flüssigkeitsbehälter  $z$  verbunden, welcher die selbstthätige Ab- oder Zuführung von Betriebsflüssigkeit zur Regelung des Kolbenhubes nach Maßgabe des Abstandes der Matrize  $b$  von der Dichtung  $m$  des Cylinders  $k$  ermöglicht.

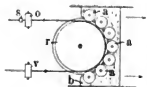
**Kl. 31a, Nr. 126490**, vom 15. September 1900. Otto Michael in Freiburg in Baden und Wilhelm Kleinvogel in Großsalmerode. *Tiegelofen mit Vorwärmmg der Tiegel durch die Abhitze des Ofens.*

Die in den entweichenden Heizgasen vorhandene Wärme wird zum Vorwärmen der Tiegel benutzt; zu diesem Zwecke sind in dem Mauerwerk des die Schmelztiegel enthaltenden Ofenschachtes Nischen  $b$  ausgespart, deren Sohle auf gleicher Höhe mit dem die Schmelztiegel  $p$  aufnehmenden Roste  $g$  liegt. In der Rückseite der Nischen, die für je einen Tiegel  $c$  Raum bieten, sind Kanäle  $l$  vorgesehen, durch welche die abziehenden Feuer-gase in den Abzugskanal  $n$  gelangen. Die Tiegel  $c$  werden nach dem Ausheben der fertigen Tiegel  $p$  an deren Stelle gesetzt und neue Tiegel in die freigewordenen Nischen  $b$  gestellt.



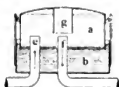
**Kl. 7a, Nr. 127 273**, vom 20. Januar 1901. Friedrich Boecker Philipp Sohn in Hohenlimburg i. W. *Vorrichtung zum selbstthätigen Einführen von Walzdraht, Bandeisen u. dgl.*

Die Vorrichtung bezweckt, den Walzdraht, das Bandeisen oder dgl. von dem einen Walzenpaar *e* zum nächstfolgenden Walzenpaar *o* sicher zu führen; diese Führung muß aufhören, sobald der Draht bei letzterem



angelangt ist. Der Draht oder dgl. wird gemäß vorliegender Nenerung über eine oder mehrere Rollen *r* geleitet, die auf dem vom Walzute zu umspannenden Theile ihres Umfanges mit einer abstellbaren Führungsvorrichtung versehen ist. Diese kann aus mehreren Rollen *a* bestehen, die auf einem Schlitten *t* im Kreise angeordnet sind. Statt dessen kann auch im Innern der Scheibe *r* ein halbkreisförmiger Elektromagnet vorgesehen sein. Hinter dem zweiten Walzenpaar *o* wird zweckmäßig ein Klemmrollenpaar *s* angebracht, das durch das Anfangsende des Drahtes auseinandergedrängt wird und hierbei die Führungsvorrichtung der Rollen *a* oder des Elektromagnets außer Betrieb setzt.

**Kl. 24e, Nr. 127 191**, vom 10. Juni 1900. Vereinigte Maschinenfabrik Augsburg und Maschinenbau-Gesellschaft Nürnberg A.-G. in Nürnberg. *Sicherheitsvorrichtung zur Verhütung von Explosionen in Gasleitungen bei Hütten- und Hochofenbetrieben.*



In jede Gasleitung ist eine in einen Wasserbehälter *b* eintauchende Glocke *a* eingeschaltet, die über dem Gasableitungsrohr *f* eine kleinere Glocke *g* besitzt. Bei sinkender Glocke *a* infolge Unterdruckes senkt sich die Glocke *g* über das Rohr *f* und schließt dieses durch Eintauchen in das Wasser ab, infolgedessen die Gasleitung der saugenden Wirkung der Verbrauchsstelle entzogen ist und hierdurch die Bildung eines explosiven Gemisches innerhalb der Leitung verhindert wird.

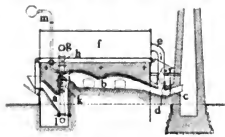
**Kl. 7b, Nr. 126 700**, vom 1. December 1900. Dr. Vandeleur Burton in Fulham (Engl.). *Vorrichtung zum Ausdehnen oder Aufweiten von Hohlkörpern unter Anwendung eines aus nachgiebigem Material bestehenden Füllers.*

Die Vorrichtung besteht im wesentlichen aus einem Dorn, welcher durch die Öffnung einer Platte oder eines Dornkissens hindurchragt. In Verbindung damit ist ein Mechanismus, der zur Verschiebung des Dornes dient. Der Dorn ist mit einem verbreiterten Kopf ausgestattet und wird durch geeignete Mittel derart zurückgetrieben, daß sich sein abgesetzter Kopf dem Dornkissen nähert. Dieser abgesetzte Kopf paßt mehr oder weniger dicht in den auszuweitenden Hohlkörper hinein, und in den ringförmigen zwischen dem Stiel des Dornes und der ihn aufnehmenden Bohrung wird ein aus nachgiebigem Material bestehendes Fatter eingepaßt, welches durch Einwirkung von Druck seine Gestalt verändert. Dieses Fatter wird durch Hindurchtreiben des abgesetzten Dornkopfes gegen das Dornkissen achsial zusammengepreßt bzw. radial erweitert, wodurch der auf dasselbe aufgepaßte Hohlkörper in gleicher Weise ausgedehnt wird.

**Kl. 24a, Nr. 126 397**, vom 11. October 1900. Eugen Knetschowsky in Baidonhütte bei Kattowitz. *Feuerungsanlage.*

Die Rauchgase, die sich auf dem Roste *a* entwickeln, gelangen aus dem Feuerungsraum *b* an der Klappe *d* vorbei durch das Rohr *e* in die Kammer *f*.

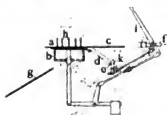
Die Klappe *d* ist mit dem Schornsteinschieber *c* derart verbunden, daß bei dem Schließen der Klappe *d* der Schornsteinschieber *c* geöffnet wird und umgekehrt. Aus der Kammer *f* werden die Rauchgase mittels



des Gefäßes *i* *k* durch das mit Ventil *h* versehene Rohr *g* und durch das Rohr *l* unter den Rost geführt. Das Gefäß empfängt den Dampf oder die Prefschluff durch die Rohrleitung *m*, in welche ein Abschlußglied eingeschaltet ist.

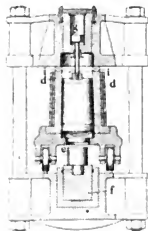
**Kl. 7b, Nr. 126 232**, vom 2. Juni 1900. John Michael Engelbert Baackes in Cleveland. *Drahthaspel mit selbstthätiger Drahtablegung.*

Der Drahthaspelboden *a*, unter welchem der Behälter *b* angebracht ist, ist mit dem Boden *c* des Haspelstandes gelenkig verbunden und kann durch



Freigeben des auf den Armen *d* sitzenden Stiftes *e* durch Niederbewegen des Fußtrittes *j* zum Anfliegen auf die schräge Fläche *g* gebracht werden. Sind hierbei die den Draht haltenden Stifte *h* mittels des Handhebels *i* in den Kasten *b* zurückgezogen, so gleitet der fertige Drahtbündel selbstthätig ab. Durch Vorwärtswegbewegen des Hebels *i* werden sodann zunächst die Stifte *h* wieder vorgeschoben und schließlich der Boden *a* in seine frühere wagerechte Lage gebracht, wobei dann der Stift *e* selbstthätig in die Klinken *k* einschnappt und den Boden *a* in Lage erhält.

**Kl. 31 c, Nr. 126 491**, vom 31. März 1900. Henri Harmet in Paris. *Verfahren zur Herstellung von dichten Stahlgußblöcken durch mechanischen Druck in sich nach oben verjüngender Form.*



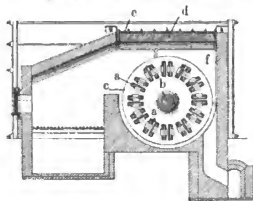
der etwas kleiner als der äußere Druck, auf die Flächeneinheit berechnet, ist. Hierdurch wird der Block im Innern der nach oben verjüngten Form *d* vorwärts geschoben und infolge des kleiner werdenden Querschnitts der Form verdichtet.



## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

Nr. 669261 265, Edwin Norton und Hnd W. Robinson in Maywood, Ill., V. St. A. *Anodarmfen*.

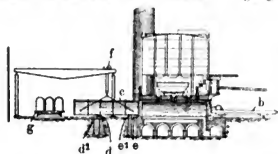
Der Ofen ist zum Anwärmen der auszuwalzenden Knüppel und dergl. bestimmt. Dieselben werden durch gegenüberliegende Schlitzte *a* zweier um *b* rotirender Scheiben *c* gesteckt. Um die Scheiben leicht aus-



wechseln zu können, ist das Deckenstück *d* aus Mauerwerk in einer Gusseisenschale *e* hergestellt und kann ebenso abgehoben werden, wie die ähnlich zusammengehaltenen Seitentheile *f*, in welchen sich auch die Öffnungen zum Einführen der Knüppel befinden. Statt der Scheibe können einzelne (Am. Pat. 669265) radiale Arme und in jedem Arm zwei nebeneinanderliegende Schlitzte angeordnet werden.

Nr. 668234, Maximilian M. Luppens in Elyria, Ohio, V. St. A. *Vorrichtung zum Kühlen von Koks*.

Nach beendeter Destillation wird der Ofeninhalt durch die Ausstossvorrichtung *b* unmittelbar in einen vor dem andern Ofenende gelagerten Behälter *c* eingeschoben. Derselbe besteht aus Gusseisernen Abschnitten von dem Querschnitt der Ofenkammer und wird an letztere direkt anschliessend gehalten, indem Fortsätze *d* und *e* an dem Behälter vor geeignete

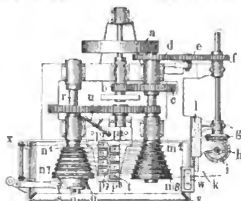


Widerlager *d'* und *e'* des Arbeitsflurs zu liegen kommen. Ist *c* gefüllt, so werden seine Enden durch Thüren luftdicht geschlossen, und darauf *e* mittels Laufkatze *f* auf den Wagen *g* gebracht und der Abkühlung durch Luft oder Wasser zugeführt. Auf diese Weise wird das Zerbröckeln fast völlig vermieden und die unmittelbare Kühlung mit Wasser umgangen, bei welcher, namentlich von dem in Ofen mit Nebenproductengewinnung erzeugten Koks, Wasser in schädlichem Betrage zurückgehalten wird.

Nr. 667564, John H. O'Donnell und William D. Pierson in Waterbury, Conn., V. St. A. *Drahtziehmaschine*.

*a* ist die Antriebsriemenscheibe. Dieselbe treibt durch *b c d e f g h* die Welle *i* mit der Trommel *k*. *i* ist, um verschiedenen grosse Trommeln gebrauchen zu können, in verschiebbaren Lagern *l* gehalten. *m'* bis *m''* sind Ziehscheiben, *p'* bis *p''* Lehren, *n'* bis *n''*

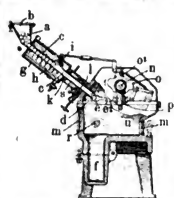
Leerlaufrollen. Der Draht macht während des Ziehens den Weg *x, p' m' n' p'' m'' n'' p''* u. s. f. *n'* *p'* *m'* *k*. Um die Maschine zu bespannen, wird auf den Draht eine erste Lehre aufgeschoben, die Lehre vor einen Anschlag *a* gelegt und das durchgezogene Drahtende



in einer Klemmvorrichtung *o* befestigt, die mit der Scheibe *q* anläuft, wenn *q* mit der Welle *r* gekuppelt wird. *q* wird entkuppelt, wenn eine solche Drahtlänge durch die Lehre gezogen und um *g* gewickelt ist, daß eine weitere Lehre aufgeschoben werden kann. Die Lehren werden in Kästen *t* gehalten, die mittels Rohr *u* von unten Oel speisen bis zu solcher Höhe erhalten, daß der Draht den Oelspiegel berührt. Das überlaufende Oel wird aus dem Behälter *r* durch eine Pumpvorrichtung wieder in *u* eingeführt. *u* ist eine Schlußlehre vor der Trommel *k*.

Nr. 668665, Curtis H. Veeder in Hartford, Conn., V. St. A. *Schmiedepresse*.

Die Rohstücke *a* werden bei *b* eingefüllt, gelangen durch *c* an dessen unteren Auslaß *d*, werden dort von Fingern *e* ergriffen und im Raum *u* zwischen zwei rechtwinklig zur Bildebene sich bewegenden Preistempeln *r* mit Gesenken geführt und zwischen diesen in die gewünschte Form gepreßt. Unmittelbar vorher lassen die Finger *e* los und gehen wieder nach *d*. Ein central in dem einen Stempel sich bewegender Stößer drückt das fertige Stück aus dem Gesenken aus,



so daß es in den Sammelbehälter *f* fällt. Alle die genannten Räume bilden ein zusammenhängendes, nach außen luftdicht abgeschlossenes und durch eine Luftpumpe unter Vacuum gehaltenes Ganzes, so daß keine Heizrückwirkung der arbeitenden Theile oder Werkstücke durch Oxidation eintreten kann. *g* ist eine Heizkammer mit Brennern *h*, um die in *c* besteht aus Manganstahl befindlichen Rohstücke anzuwärmen. *i* ist ein schwingender Daumen, der bei jedem Ausschlag ein Rohstück nach *d* fallen läßt. *k* ist eine Asbest-Isolirung, *s* ein Wassermantel, um die Hitze von *c* am Fortleiten nach *u* zu verhindern. *l* ist ein Schieber, um *u* abzusperrern, falls der Trichter *h* zwecks Beschickung geöffnet wird. *m* sind Fenster. Die Bewegung der Finger *e*, sowie des Daumens *i* werden von der Welle *n* mittels der Daumenscheiben *o* und *o'* abgeleitet. Der Hebel *e'* hat einen wandernden Schwingungszapfen *p*, welcher an einer mit *u* sich drehenden Karbel aufgehängt ist. Die Welle *n* ist mit dem die Schmiedestempel und die Ausdrückvorrichtung bewegenden Kniehebelwerk zwangsläufig verbunden.

# Statistisches.

## Einfuhr und Ausfuhr des Deutschen Reiches.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	I. Januar bis 28. Februar		I. Januar bis 28. Februar	
	1901	1902	1901	1902
<b>Erze:</b>	t	t	t	t
Eisenerze, stark eisenhaltige Converterschlacken	511 391	379 733	482 203	389 218
Slacken von Erzen, Slacken-Filze, -Wolle . .	109 974	129 696	5 173	3 020
Thomasslacken, gemahlen (Thomasphosphatmehl)	8 451	9 793	23 588	13 202
<b>Roheisen, Abfälle und Halbfabricate:</b>				
Brucheisen und Eisenabfälle . . . . .	8 243	3 363	15 627	37 375
Roheisen . . . . .	49 476	19 311	20 059	51 272
Luppenisen, Rolschienen, Blöcke . . . . .	230	102	12 611	75 461
Roheisen, Abfälle u. Halbfabricate zusammen	57 949	22 776	48 297	164 108
<b>Fabricate wie Façonisen, Schienen, Bleche</b> <b>u. s. w.:</b>				
Eck- und Winkelseisen . . . . .	134	33	35 749	51 492
Eisenbahnlaschen, Schwellen etc. . . . .	1	1	4 218	7 095
Unterlagsplatten . . . . .	16	3	850	428
Eisenbahnschienen . . . . .	115	22	23 355	43 990
Schmiedbares Eisen in Stäben etc., Radkranz, Pflugschaarereisen . . . . .	3 053	3 234	39 244	61 537
Platten und Bleche aus schmiedbarem Eisen, roh	415	246	39 260	47 130
Desgl. polirt, gefirnisset etc. . . . .	483	235	958	1 404
Weißblech . . . . .	1 935	1 469	16	35
Eisendraht, roh . . . . .	1 228	938	18 987	26 800
Desgl. verkupfert, verzinkt etc. . . . .	146	113	10 538	17 898
Façonisen, Schienen, Bleche u. s. w. im ganzen	7 526	6 294	173 075	257 809
<b>Ganz grobe Eisenwaren:</b>				
Ganz grobe Eisengufswaaren . . . . .	1 583	1 413	3 670	3 552
Ambosse, Brecheisen etc. . . . .	140	63	812	708
Auker, Ketten . . . . .	270	278	58	109
Brücken und Brückenbestandtheile . . . . .	194	—	831	2 103
Drahtseile . . . . .	20	11	495	479
Eisen, zu grob. Maschinenth. etc. roh vorgeschmied.	25	13	470	414
Eisenbahnachsen, Räder etc. . . . .	186	88	8 746	7 050
Kanonrohre . . . . .	2	1	79	94
Röhren, geschmiedete, gewalzte etc. . . . .	2 625	2 875	5 818	7 176
<b>Grobe Eisenwaren:</b>				
Grobe Eisenwaar., n. abgeschl., gefirn., verzinkt etc.	2 026	1 098	15 955	15 849
Messer zum Handwerks- oder häuslichen Gebrauch, unpolirt, unlackirt <sup>1</sup> . . . . .	19	25	—	—
Waaren, emaillirt . . . . .	53	56	2 948	3 145
„ abgeschliffen, gefirnisset, verzinkt . . . . .	632	653	7 513	10 995
Maschinen-, Papier- und Wiegemeser <sup>1</sup> . . . . .	17	18	—	—
Bajonette, Degen- und Säbelklingen <sup>1</sup> . . . . .	0	0	—	—
Scheeren und andere Schneidewerkzeuge <sup>1</sup> . . . . .	24	26	—	—
Werkzeuge, eiserne, nicht besonders genannt . . . . .	51	40	495	410
Geschosse aus schmiedb. Eisen, nicht weit. bearbeitet	—	—	31	10
Drahtstifte . . . . .	19	5	7 129	9 994
Geschosse ohne Bleimäntel, weiter bearbeitet . . . . .	60	0	1	8
Schrauben, Schraubbolzen etc. . . . .	49	46	544	567
<b>Feine Eisenwaren:</b>				
Gufswaaren . . . . .	87	90	1 157	1 080
Waaren aus schmiedbarem Eisen . . . . .	258	221	3 134	2 746
Nähmaschinen ohne Gestell etc. . . . .	298	198	907	877
Fahrräder aus schmiedb. Eisen ohne Verbindung mit Antriebsmaschinen; Fahrradtheile außer Antriebsmaschinen und Theilen von solchen . . . . .	36	32	247	342
Fahrräder aus schmiedbarem Eisen in Verbindung mit Antriebsmaschinen (Motorfahrräder) . . . . .	0	1	0	1

<sup>1</sup> Ausfuhr unter „Messerwaaren und Schneidewerkzeugen, feine, außer chirurg. Instrumenten“.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	I. Januar bis 28. Februar		I. Januar bis 28. Februar	
	1901	1902	1901	1902
Fortsetzung.	t	t	t	t
Messerwaaren und Schneidwerkzeuge, feine, aufer chirurgischen Instrumenten . . . . .	17	16	936	952
Schreib- und Rechenmaschinen . . . . .	16	17	6	7
Gewehre für Kriegszwecke . . . . .	1	1	99	26
Jagd- und Luxusgewehre, Gewehrtheile . . . . .	20	18	17	20
Näh-, Strick-, Stopfadeln, Nähmaschinenadeln . . . . .	2	2	181	210
Schreibfedern aus unedlen Metallen . . . . .	20	18	5	7
Uhrwerke und Uhrfournituren . . . . .	7	6	125	97
Eisenwaaren im ganzen . . . . .	8 755	7 332	62 610	69 494
<b>Maschinen:</b>				
Locomotiven, Locomobilen . . . . .	435	105	2 047	4 345
Motorwagen, zum Fahren auf Schienengeleisen . . . . .	28	5	69	144
„ „ nicht zum Fahren auf Schienengeleisen: Personenwagen . . . . .	21	62	28	54
Desgl. andere . . . . .	10	7	8	14
Dampfkessel mit Röhren . . . . .	17	7	427	367
„ „ ohne . . . . .	10	18	193	618
Nähmaschinen mit Gestell, überwiegt. aus Gußeisen . . . . .	588	350	1 177	1 161
Desgl. überwiegend aus schmiedbarem Eisen . . . . .	4	6	—	—
<b>Andere Maschinen und Maschinentheile:</b>				
Landwirtschaftliche Maschinen . . . . .	512	464	1 309	1 055
Brauerei- und Brennereigeräthe (Maschinen) . . . . .	57	37	320	551
Müllerei-Maschinen . . . . .	72	195	897	984
Elektrische Maschinen . . . . .	587	310	1 975	1 862
Baumwollspinn Maschinen . . . . .	1 390	993	1 178	755
Weberei-Maschinen . . . . .	716	644	1 215	1 069
Dampfmaschinen . . . . .	576	156	2 556	2 428
Maschinen für Holzstoff- und Papierfabrication . . . . .	50	27	979	1 223
Werkzeugmaschinen . . . . .	430	147	1 169	1 469
Turbinen . . . . .	11	29	211	177
Transmissionen . . . . .	25	19	418	334
Maschinen zur Bearbeitung von Wolle . . . . .	66	117	47	218
Pumpen . . . . .	124	101	831	693
Ventilatoren für Fabrikbetrieb . . . . .	26	7	42	59
Gebüblasmaschinen . . . . .	375	96	101	211
Walzmaschinen . . . . .	555	21	1 095	599
Dampfhammer . . . . .	5	1	31	58
Maschinen zum Durchschneiden und Durchlochen von Metallen . . . . .	61	19	139	243
Hebemaschinen . . . . .	171	61	355	880
Andere Maschinen zu industriellen Zwecken . . . . .	2 195	1 147	13 948	9 197
<b>Maschinen, überwiegend aus Holz</b> . . . . .	88	74	144	198
„ „ „ Gußeisen . . . . .	6 610	3 880	23 223	18 898
„ „ „ schmiedbarem Eisen . . . . .	1 260	576	5 296	4 763
„ „ „ ander. unedl. Metallen . . . . .	45	59	153	188
Maschinen und Maschinentheile im ganzen . . . . .	9 116	5 149	32 765	30 770
Kratzen und Kratzenbeschläge . . . . .	20	13	62	54
<b>Andere Fabricate:</b>				
Eisenbahnfahrzeuge . . . . .	91	25	2 307	2 086
Andere Wagen und Schlitten . . . . .	34	27	1 225	15
Dampf-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	2	3	21	—
Segel-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	—	—	—	—
Schiffe für die Binnenschifffahrt, ausgenommen die von Holz . . . . .	7	7	2	8
Zusammen, ohne Erze, doch einschl. Instrumente und Apparate . . . . .	83 773	44 736	326 786	528 095

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Mittelthüringer Bezirksverein deutscher Ingenieure.

Am 1. Februar d. J. hielt Otto Malacek, Ober-Ingenieur der Poldihütte, Kladno, im Mittelthüringer Bezirksverein deutscher Ingenieure einen Vortrag über:

#### Schneldrehstähle und deren Anwendung,

in dem er Folgendes ausführte:

Die bisherigen Veröffentlichungen, welche über Schneldrehstahl erschienen sind, lassen erkennen, daß hinsichtlich dieser technischen Neuerung noch sehr voneinander abweichende Meinungen und Urtheile vorhanden sind. Diese Unklarheit ist wesentlich darauf zurückzuführen, daß bei der ersten Gelegenheit, bei welcher man mit dieser Neuerung vor die Öffentlichkeit trat, — es war dies, wie bekannt, während der Pariser Weltausstellung seitens der Bethlehem Steel Comp. gesehen —, nur auf ganz weiches Flußeisen mit den höchst erreichbaren Geschwindigkeiten gedreht wurde, wodurch allerdings verläufende, aber für die Praxis wenig verwertbare Ergebnisse gezeitigt wurden. Selbst für den Fachmann war es schwer, Klarheit zu gewinnen, weil außerdem die Hüttenwerke, welche zuerst mit solchen neuartigen Stählen auf den Markt kamen, sich über die Natur und Herstellungsweise des Fabricates nicht aussprachen. Man war darauf angewiesen, Vermuthungen anzustellen, und es förderte dieser Umstand mannigfaltige Theorien zu Tage, welche die Wirkungsweise der neuen Stähle theils auf rein mechanische, theils auf chemische Vorgänge zurückführten, ohne daß es damals und selbst bis vor kurzem gelungen war, eine ausreichende Erklärung zu finden.

Auch die praktischen Erprobungen, welche bald nach Bekanntwerden dieser Neuerung in vielen Werkstätten vorgenommen wurden, führten zu so weit auseinanderliegenden Ergebnissen, daß es allseits dankbar begrüßt wurde, als im Frühjahr vorigen Jahres der „Berliner Bezirksverein deutscher Ingenieure“ sich entschloß, Versuche anzustellen, um den Werth und die Verwendbarkeit der neuen Stähle zu prüfen. Die umfangreichen und werthvollen Ergebnisse dieser Versuche sind in Nr. 39 der Zeitschrift *d. V. D. I.* v. 27. Sept. 1901 veröffentlicht worden. Schon bei diesen Versuchen gelangten, wie aus dem Berichte hervorgeht, zwei verschiedene Arten von Schneldrehstählen zur Verwendung. Einerseits waren es sogenannte präparirte Messer (Geheimhärter), die im wesentlichen nach dem gleichen Verfahren (Taylor-White) wie die in Paris vorgeführten hergestellt waren, und andererseits naturharte Stähle, sogenannte Selbst- oder Lufthärter. Es wurde festgestellt, daß mit den präparirten Stählen in vielen Fällen höhere Leistungen erzielt werden konnten, daß aber auch die naturharten, in der Güte wie sie damals vorgeführt wurden, eine solche Steigerung der Leistungen zuließen, daß sie als Schneldrehstähle zu bezeichnen und für die Durchschnittsarbeiten den präparirten Stählen an die Seite zu stellen waren. In den Werkstätten selbst machte sich schon zu dieser Zeit trotz des eben erwähnten Leistungsunterschiedes eine Vorliebe für die naturharten Stähle geltend, und führte dies dahin, daß die Werkzeugstahlproduzenten mit vermehrter Aufmerksamkeit auf eine Vervollkommenung dieser Selbsthärter bedacht waren. Es geschah das mit dem Erfolge, daß heute naturharte Stähle erzeugt werden, die hinsichtlich der Leistung den besten der bei den Berliner Versuchen

vorgeführten präparirten Stähle gleichwerthig sind.

Um den Unterschied zwischen den beiden heute noch nebeneinander existirenden Arten von Schneldrehstählen zu kennzeichnen, ist es nöthig, auf die Herstellungsart und das Wesen beider Stahlarten näher einzugehen. Beide sind ihrer Zusammensetzung nach Selbsthärterstähle. Unter solchen versteht man Legirungen von Eisen mit Chrom, Wolfram, eventuell auch Molybdän, Titan und ähnlichen Metallen, die, auf die richtige Härtungstemperatur erhitzt und an der Luft abgekühlt, die Fähigkeit erhalten, als Schneidwerkzeuge zu dienen. Als die richtige Härtungstemperatur bezeichnet man jene, bei welcher der Stahl das günstigste Verhältniß von Härte und Zähigkeit erlangt. Ein bei dieser Temperatur gehärteter Stahl zeigt im Bruche das feinste Korn, welches bei der betreffenden Stahlqualität überhaupt möglich ist. Jede höhere Erwärmung vergrößert das Korn und verleiht dem Stahl schädliche Eigenschaften. Man bezeichnet ein solches höher erwärmtes Material als überhitzt. Die Beobachtung, welche dem Taylor-White-Process zu Grunde liegt, besteht nun darin, daß naturharte Stähle von bestimmter Zusammensetzung, wenn sie erheblich, und zwar über ein ganz bestimmtes Maß hinaus, überhitzt werden, bei ihrer Verwendung als Schneidwerkzeuge eine sehr hohe Temperatursteigerung während der Arbeit vertragen, ohne die Schnittfähigkeit zu verlieren. Diese Eigenschaft macht es möglich, das betreffende Schneidwerkzeug unter Anwendung höherer Schnittgeschwindigkeiten zu benutzen, und bildet somit die Grundlage für den Schnellbetrieb mit Werkzeugstählen. Das eben erwähnte Kennzeichen des Schneldrehstahles ist aber auch vorher schon, in allerdings geringerem Maße, den früher bekannten naturharten Stählen, wie beispielsweise dem Missetahl und anderen gleichwerthigen Selbsthärttern im Vergleiche mit gewöhnlichen Kohlenstoffstählen zu eigen gewesen. Es lag deshalb nahe, den Versuch zu machen, durch Verbesserung und Vervollkommen der Selbsthärterstähle ohne Anwendung einer Überhitzung die gleiche Leistungsfähigkeit, wie die der präparirten zu erreichen, was sich als vollkommen möglich erwiesen hat.

Die erörterte Widerstandsfähigkeit bei Erwärmung, welche beiden Gattungen von Schneldrehstählen eigen ist, kann nur durch chemische Vorgänge bedingt sein. Um diese zu erklären, sind in der Poldihütte systematische Versuche durchgeführt worden, welche zu nachstehend erläuteter Auffassung geführt haben:

Mit den in den naturharten Stählen enthaltenen Metallen, wie Chrom, Wolfram u. s. w., bildet der Kohlenstoff in ähnlicher Weise, wie auch mit dem Eisen, Carbide. Im nicht gehärteten Zustande herrschen die Eisencarbide vor, während bei bestimmten höheren Temperaturen eine Umformung derart stattfindet, daß sich der vorhandene Kohlenstoff entweder ganz oder zum größeren Theile an diese Metalle anlagert, da das Eisen die Eigenschaft hat, bei solchen Temperaturen den Kohlenstoff freizugeben und gleichzeitig Chrom und Wolfram zu letzterem höhere Affinität erlangen. Die so erhaltenen Metallcarbide werden durch rasches Abkühlen fixirt. Diese Metallcarbide besitzen eine sehr bedeutende Härte, welche sie dem Stahl, in dem sie eingelagert sind, mittheilen. Sie verleihen denselben zugleich die Eigenschaft, diese Härte auch bei der Erwärmung beizubehalten, weil sie durch Erhitzung innerhalb bestimmter Grenzen nicht verändert werden. Hierin ist der grundlegende Unterschied zwischen Selbsthärtern und reinem Kohlenstoff-

stahl zu erhitzen. Bei letzterem geht die Härtung bedingende, allgemein bekannte Umformung des Kohlenstoffes schon bei geringer Erwärmung des gehärteten Stahles verloren. Je nach dem Gehalte an Metallen und Kohlenstoff, sowie nach dem Verhältnisse zwischen denselben, schwanken die Grenzen, innerhalb welcher der Stahl erhitzt werden darf, ohne seine Härte, bezw. Schneidhaltigkeit, einzubüßen. Es gilt dies sowohl von den naturharten, als auch von den präparierten Stählen. Das Unterscheidende ist nur, daß bei den neuesten hochwerthigen Selbsthärtern die richtige Härtungstemperatur so hoch liegt, daß die Bildung der genannten Metallecarbide sich bei dieser vollzieht, während die präparierten Stähle eine niedrigere gelegene Härtungstemperatur haben und behufs Bildung der Carbide weit darüber hinaus erhitzt werden müssen. Der präparierte Stahl erhält bei diesem Proceß jene guten Eigenschaften welche wir als Folge der Bildung der Metallecarbide erkannt haben, aber es haften ihm zugleich in gewissem Maße die Nachteile an, welche das Erhitzen über die richtige Härtungstemperatur im Gefolge haben muß. Es documentirt sich dies einerseits durch einen größeren Bruch des präparierten Stahles und andererseits bei der Verwendung durch größere Sprödigkeit und Ungleichmäßigkeit des Materials.

Wenn also die hier entwickelte Theorie richtig ist, so läßt sich daraus schließen, daß man einen nrichtigen Weg eingeschlagen hat, als man durch Ueberhitzung und Präparierung, anstatt durch richtige Wahl in der Zusammensetzung der Selbsthärterstähle, Schnelldrehstähle erzeugte. Hierauf weisen auch die Beobachtungen hin, die man in der Praxis gemacht hat. Während nämlich auch die neuesten und leistungsfähigsten naturharten Stähle den Verbrachern in Form von Stangen geliefert und in jeder normalen Werkstätte zu verlässlichen Werkzeugen verarbeitet werden können, weisen die präparierten Stähle den Nachtheil auf, daß sie wegen der Schwierigkeit der Härtung in Form von fertigen Messern erzeugt und vor dem Verkanfe einzeln probirt werden müssen, wobei sich trotzdem, wie die Erfahrung gezeigt hat, in der Praxis noch häufig Brüche, sowie ein Versagen des Werkzeuges constatiren ließen. Daß man, wie es heute mit ziemlicher Sicherheit behauptet werden kann, ursprünglich einen falschen Weg eingeschlagen hat, dürfte darauf zurückzuführen sein, daß man auf rein empirischem Wege zur Entdeckung des Schnelldrehstahles gekommen ist. Die Poldihütte hat schon durch Circular vom Januar 1901 darauf hingewiesen, daß der naturharte, und nicht der präparierte Stahl für die Einführung des Schnellbetriebes in mechanischen Werkstätten zu verwenden sei. Dieses Werk hat seitdem unablässig an der Vervollkommnung naturharter Schnelldrehstähle gearbeitet und ist heute in der Lage, für seine beste Schnelldrehstahlmarke (Extra Diamant 000\*) Leistungen zu gewährleisten, wie sie nur mit den besten präparierten Stählen erzielen werden können. Auch die übrigen Gußstahlwerke, die sich mit der Herstellung von Schnelldrehstählen befassen, haben in jüngster Zeit fast ausschließlich Selbsthärter mit zum Theil sehr hoher Leistungsfähigkeit auf den Markt gebracht. Man darf auch aus diesem Umstande folgern, daß der präparierte Stahl, der zuerst das Interesse für den Schnellbetrieb in Werkstätten wachgerufen und dadurch bahnbrechend gewirkt hat, bald vollkommen durch den naturharten verdrängt sein wird.

Der Anwendung von Schnelldrehstählen bot sich naturgemäß von Beginn an ein weites Feld. Die mechanischen Werkstätten der Hüttenwerke, Schiffswerften und Maschinenfabriken mußten das größte Interesse daran haben, sich dieses Werkzeuges zu bedienen, um sich die Vortheile des Schnellbetriebes zu Nutzen zu machen. Wenn die Einführung von Schnelldrehstählen trotzdem nicht so rasch erfolgte, wie man hätte erwarten sollen, so lag dies daran, daß die Er-

fahrungen bezüglich der Verwendung dieser Stähle noch fehlten, und die vorhandenen Einrichtungen nicht ohne weiteres für den Schnellbetrieb verwendbar waren. Es ist hier zunächst darauf hinzuweisen, daß unter Schnellbetrieb nicht ausschließlich die Anwendung hoher Schnittgeschwindigkeit zu begreifen ist. Als Resultat des Schnellbetriebes strebt man an, hohe Leistungen zu erzielen, sei es nach Gewicht des abgearbeiteten Spannmateriale, sei es nach der Größe der bearbeiteten Flächen. Eine solche Leistung setzt sich zusammen aus der Drehgeschwindigkeit, der Spantiefe und dem Vorschub.

Ein Factor, der dann zunächst bei Benrtheilung der Leistung in Betracht gezogen werden muß, ist die Qualität und Härte des Arbeitsstückes. Wenn z. B. auf welches Flüßisen von etwa 35 kg Festigkeit, bei einem bestimmten Spannerschnitt, Schnittgeschwindigkeiten von 40 Meter und nach darüber erreicht werden, muß man bei einem Material von etwa 60 kg Festigkeit, bei gleichem Spannerschnitt auf etwa 20 Meter herabgehen und bei einem Material von etwa 90 kg Festigkeit, bei sonst gleichen Verhältnissen, auf etwa 11 Meter. Doch kann man in allen diesen 3 Fällen von Schnellbetrieb sprechen, wenn man die angewendeten Geschwindigkeiten mit den bisher gebräuchlichen vergleicht. Andererseits ist es möglich, zu der gleichen Leistung zu gelangen, wenn man die eben erwähnten Geschwindigkeiten reducirt und gleichzeitig die Spantiefen, oder den Vorschub, oder beide vergrößert.

Eine große Rolle spielt außer den eben erwähnten Umständen die Drehdauer der Schnelldrehstähle bis zu deren Stumpfwerden. Je höher die mit den Stählen in der Zeiteinheit erzielte Leistung ist, desto geringer wird die Drehdauer. So wird beispielsweise ein Messer auf einem Material von 60 kg Festigkeit bei bestimmten Spanverhältnissen mit 20 Meter Geschwindigkeit bloß 30 Minuten arbeiten können, während es bei 15 Meter Geschwindigkeit 3 Stunden dreht, ohne stumpf zu werden. Diese Umstände finden ihre Erklärung in Folgendem. Solange die durch die Arbeit erzeugte Reibungswärme hinreichend abgeleitet werden kann, so daß bei einer bestimmten Erhitzung des Stahles ein Beharrungszustand eintritt, ist der Drehstahl lediglich einer mechanischen Abnutzung ausgesetzt. Eine solche beeinträchtigt die Schneidfähigkeit des Stahles erst nach einer langen Reihe von Stunden. Ist hingegen die durch die Reibungsarbeit erzeugte Wärmemenge größer als die in gleicher Zeit abgeleitete, dann muß naturgemäß die Erwärmung des Werkzeuges continuirlich fortschreiten solange, bis eine Zersetzung der Metallecarbide eintritt und der Stahl weich und stumpf wird.

Naturharte Schnelldrehstähle sind auf alle im Maschinenbau vorkommenden Materialien mit gleichem Vortheile zu verwenden, und zwar sowohl zum Schruppen als auch zum Schlechten. Angenommen sind lediglich ganz aussergewöhnlich harte Stücke, wie sie sich unter gebremsten Radreifen, Hartgusswalzen u. dergl. als seltene Ausnahmen finden. Selbstverständlich können besonders harte oder sandige Stellen der Guß- oder Schmiedehaut, wie auch bei jedem anderen Stahl, eine raschere Abnutzung herbeiführen. Die größten Vortheile, welche sich bei Anwendung von Schnelldrehstählen erzielen lassen, finden sich da, wo es sich um das Schruppen, besonders von schweren Stücken handelt. Indessen sind auch beim Fertigarbeiten, sowie beim Schlechten die Vorzüge des Schnellbetriebes keinesfalls zu unterschätzen. Um sich diese Vortheile soweit zu sichern, wie es der einzelne Fall zuläßt, müssen die Schnelldrehstähle, nicht nur richtig gehärtet, sondern auch unter Anwendung bestimmter Winkel zugeschiffen und eingestellt werden. Man unterscheidet 3 Winkel, die in Frage kommen:

1. Schnittwinkel, das ist jener Winkel, den die Rückenfläche des Messers mit der Ebene einschließt, welche in der Berührungskante an das Werkstück tangential gelegt wird.

2. Der Sichtwinkel, der von der eben beschriebenen Tangentialebene und der Stirnfläche des Messers gebildet wird.

3. Anstellwinkel, welchen die schneidende Kante mit der Fortbewegungsrichtung des Supports einschließt.

Es ist bei Mangel an eigenen Erfahrungen in der Verwendung von Schnelldrehstählen erforderlich, sich über die Größe dieser Winkel von den Stahllieferanten genaue Angaben machen zu lassen. Der Grund, warum es sehr wichtig ist, bestimmte Winkel einzuhalten, ist darin zu suchen, daß bei Anwendung anderer als der durch entsprechend eingehende und systematisch durchgeführte Versuche erprobten Winkel die Erwärmung des Stahles viel rascher zunimmt und die Haltbarkeit der Schneide beeinträchtigt wird. Es empfiehlt sich aus diesen Gründen bei Verwendung von Schnelldrehstählen Schneidformen zu wählen, deren Winkel bei möglichst einfachem Nachschleifen leicht beibehalten werden können. Es wird deshalb bei umfangreicher Einführung des Schnelldrehstahles, welche mit Sicherheit zu erwarten ist, noch mehr als bisher von Wichtigkeit werden, daß man die Zurichtung der Werkzeuge in einen besonderen Raum verlegt und eigens geschulten Organen zuweist. Von besonderer Bedeutung ist es, daß diese nicht nur das Schleifen und Härten, sondern auch das jeweilige Nachschleifen besorgen.

Das Schmieden der neuesten Selbsthärter ist nicht schwerer, als das der früheren, weitaus weniger leistungsfähigen, naturharten Stähle. Bei der oben erwähnten Marke Extra Diamant 000\* ist es in der That sogar leichter. Auch das Härten eines derartigen Stahles ist, und zwar in einem noch höheren Maße als das Schmieden, leichter durchzuführen, weil die Temperaturgrenzen, innerhalb welcher eine gute Härte und Schneidhaltigkeit erzielt werden kann, bedeutend weiter auseinanderliegen, als bei jedem Kohlenstoffstahl und den meisten naturharten Stählen. Es ist durch gründliche Untersuchungen erwiesen, daß ein normaler Kohlenstoffstahl (Tiegelgußstahl) seine beste Härte nur zwischen 800 und 820° C. erhält, während der Extra Diamant 000\* der Poldihütte auf jede innerhalb 1100 und 1250° C. liegende Temperatur erhitzt werden kann, ohne daß derselbe eine merkbare Differenz in seiner Leistungsfähigkeit zeigt. Wenn trotz dieses Umstandes Mißerfolge beim Härten solcher Stähle vorkommen, so ist das darauf zurückzuführen, daß mancher Härter nicht zu bewegen ist, den Stahl auf eine ihm so ungewohnt hohe Temperatur zu erhitzen.

Nachdem nun alle, auf die Anwendung von Schnelldrehstählen bezughabenden Umstände erwähnt worden sind, erübrigt nur noch die Frage zu ventiliren, ob und wie weit der Schnellbetrieb in bestehenden Werkstätten mit den vorhandenen Maschinen möglich ist.

Soweit meine Erfahrungen reichen, kann jeder Betrieb durch Anwendung höherer Schnittgeschwindigkeiten leistungsfähiger gemacht werden. Das einfachste und sicherste Mittel ist eine Erhöhung der Riementgeschwindigkeit. In einzelnen Fällen wird man das eine oder andere Zahnradgetriebe durch Anwendung von Stahlzahnradern verstärken müssen. Eine ernstere Schwierigkeit bietet die bisherige Construction der Drehbänke selbst. Die weitaus größte Anzahl derselben ist so eingerichtet, daß beim Arbeiten mit Vorgelege kleine Geschwindigkeiten zum Schruppen und Schlichten erzielt werden, zwischen diesen aber und den hohen Tourenzahlen ohne Vorgelege eine weite Kluft liegt. In solchen Fällen kann man sich häufig durch Zwischenschaltung eines zweiten, bezw. dritten Vorgeleges helfen, um die für die Schnelldrehstähle erforderlichen Geschwindigkeiten zu erreichen, soweit diese nicht schon durch die Erhöhung der Riementgeschwindigkeiten erzielt wurden. Man hat dann dort, wo der Antrieb bereits voll ausgenutzt ist, mit einer Verstärkung des Hauptmotors und eventuell auch der Haupttransmission zu rechnen. In vielen Fällen werden beide eine Mehr-

beanspruchung vertragen. Bei Anwendung des elektrischen Einzelbetriebes müssen analog eventuell die Motoren und deren Vorgelege verstärkt werden. Die Neuanschaffung ist aber hierbei nicht bedeutend, da man stufenweise die Antriebe der großen Maschinen für kleinere verwenden kann. Es ist selbstverständlich, daß durch die Mehrbeanspruchung der Maschinen, deren Verschleiß größer sein wird. Ob derselbe proportional der geleisteten Arbeit wächst, muß erst die Erfahrung zeigen. Jedenfalls liegt kein Grund vor, anzunehmen, daß er procentuell größer sein wird, als bisher. Man müßte also die Amortisation der Maschineneinrichtungen im Verhältnisse zur geleisteten Arbeit durchführen.

Was die Anschaffung neuer Maschinen betrifft, so muß man heute unbedingt schon mit den neuen Schnelldrehstählen rechnen, die erwünschten Geschwindigkeiten bei Annahme bestimmter Werkstücke vorschreiben und verlangen, daß die einzelnen Theile zumindest die dreifache Beanspruchung aushalten, als bisher üblich. Uebrigens geben die in Berlin durchgeführten Versuche schon genügende Anhaltspunkte zur Berechnung der Beanspruchung der einzelnen Maschinentheile. Ferner ist darauf zu achten, daß die Geschwindigkeiten in möglichst kleinen Stufen variabel sind, und zwar sowohl mittels der Stufenscheibe, als auch der Vorgelege. Es ist anzunehmen, daß die Werkzeugmaschinenfabriken bald in der Lage sein werden, geeignete Maschinen zu liefern, wenn man die entsprechenden Leistungen bei Bestellung vorschreibt.

Zum Schlusse möchte ich noch die Rentabilität der Schnelldrehstähe mit einigen Worten berühren. Man erschrickt vielfach vor den hohen Preisen derselben. Diese Preise sind durch die heute noch sehr theuren Beimengungen an Chrom und Wolfram, die bedeutend schwierigere Herstellung, und schließlich den geringeren Absatz gerechtfertigt. Andererseits aber kann man ruhig behaupten, daß der Preis dieser Stähle keine, oder wenigstens nur eine minimale Rolle spielt. Die Ersparnisse an Löhnen sind so groß, daß sie die geringen Mehrkosten in Schatten stellen. Es geht daraus hervor, daß die Anwendung der Schnelldrehstähe in der Zeit guter Conjonctur ganz eminente Vortheile zu bieten vermag, weil sie eine bessere Ausnutzung bestehender Betriebe ermöglicht. Aber auch in ungünstigeren Zeiten ist der Schnelldrehstahl von großer Bedeutung, denn gerade dann muß jede mögliche Ersparnis in der Fabrication berücksichtigt werden. In jedem Falle wird also demjenigen Industriellen der Wettbewerb am meisten erleichtert sein, der sich rechtzeitig mit dieser neuen technischen Errungenschaft vertraut gemacht hat.

## Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

In der Sitzung am 11. März d. J. sprach Herr Major im Eisenbahnregiment Nr. 3 Bauer über:

### „Die Thätigkeit der deutschen Eisenbahnantruppen in China 1900/1901.“

Der Vortragende, der dem Stabe des Feldmarschalls Grafen Waldersee während der Chinaexpedition angehörte, begann seinen Vortrag mit der Schilderung der Schwierigkeiten, die schon beim Abtransport der Truppe in Bremerhaven und noch mehr bei der Landung auf der völlig ungeschützten Takurade sich ergaben und dazu führten, daß die Compagnien ohne Feldgeräth und Materialien ausgeschickt werden mußten. Die erste hinausgesandte Compagnie Nemman traf am 15. September in Tientsin ein und baute daselbst zunächst eine 3 km lange Schmalspurbahn vom Bahnhof nach dem deutschen Lager an der Universität; ihre anschießende Thätigkeit beginnt aber erst mit dem Ein-

treffen des oberkommandirenden Feldmarschalls am 25. September und dessen energischer Betreibung der Wiederherstellungsarbeiten der im großen Umfange zerstörten Bahnlinsen Tshihli.

Wie gründlich namentlich die 100 km lange Strecke Yangtsun—Peking zerstört war, schildert Vortragender eingehend an der Hand vieler Lichtbilder. — Gleich hinter Bahnhof Yangtsun folgen in dem anschließenden meilenweit von den angestauten Wassern des Peiho und Tunho bedecktem Fluthgebiet dieser Flüsse drei Brücken von 315 m, 105 m und 240 m Länge, deren gesammtes eisernes Trägerwerk von den Boxern in das Wasser abgestürzt war. An Oberbaummaterial zeigt sich ab und an nur eine liegende gebogene Schiene, alles andere ist verschleppt, in der Umgebung vergraben oder verbrannt. Auf dem Balkkörper liegen die Trümmer der Materialzüge der Seymourexpedition, umgestürzte, völlig abgetakelte, zerschossene und zerlegene Locomotiven, hunderte von Wagenschienen im wirren Durcheinander, von den verbrannten Wagenobergestellen sind nur noch die zerbrochenen Eisenheile vorhanden.

Die weiter nach Peking folgenden Bahnhofsbanten sind bis auf den Erdboden rasirt, selbst das Erdwerk der Perrons und Kampenanlagen, aber auch theilweise das der hohen Erdämme der freien Strecke, auseinander-geschaufelt und abgetragen, um die Wiederherstellung zu erschweren — überall bis nach Peking dieselbe trostlose Anblick gründlichster Zerstörung, an der Tausende von Menschen mitgewirkt haben mußten. Zur Wiederherstellung der Bahn standen dem Vortragenden zur Verfügung eine Compagnie der britischen Bengal Sappers and Miners, eine starke japanische Eisenbahnbau-Compagnie und die deutsche Eisenbahnbau-Compagnie Neumann; zwei weitere deutsche Compagnien waren Anfang November zu erwarten. — Die Arbeiten wurden wie folgt vertheilt: Die Engländer sollten von Peking nach Fungtai und einige Kilometer darüber hinaus vorarbeiten, von dort die Japaner bis zum Zusammenreffen mit den Deutschen, den letzteren über war der bei weitem schwierigste Theil der Arbeit, der Vorbau von Yangtsun über Lofa-Langfang nach Anting, zugeordnet mit zahlreichen Brücken, darunter die drei erstwähnten mit im ganzen 630 m Constructionslänge abgestürzten, Trägerwerks. Nach Ueberwindung zahlloser Hindernisse, die nicht nur aus technischen Schwierigkeiten, sondern oft auch aus Mißverständnissen oder dem Uebelwillen der anderen Nationen entsprungen, gelang es, die gestellte Aufgabe innerhalb der festgesetzten Frist zu lösen. Groß und berechtigt war der Stolz aller Beteiligten bei der ersten Einfahrt in den Bahnhof vor dem Himmelstempel in Peking am 9. December, zu der Tausende von Chinesen herbeigeströmt waren, um zu sehen, ob es denn wahr wäre, daß die rothen Teufel mit ihrem Dampfdrahen wieder da wären, den sie mit der so gründlichen Zerstörung der Bahn für immer verschleucht zu haben glaubten. — Am 15. December vollzog sich die feierliche Eröffnung des Betriebes, der zunächst auf der Strecke Yangtsun—Peking von der deutschen Compagnie Neumann bewerkstelligt wurde, während die Russen mit ihrem Usurisenbahnbataillon den Betrieb auf der Strecke Tonku—Yangtsun und, nach Wiederherstellung der Strecke Tonku—Hnuku, auch auf dieser Linie und jenseits des Chaoho von Hanku bis Shanhaikuan ausübten.

Nach einer lebhaften Schilderung der Schwierigkeiten, die eine solche internationale Betriebsführung mit sich brachte, ging der Vortragende zu einer eingehenden, wiederum durch hochinteressante Lichtbilder illustrierten Darstellung der Wiederherstellungsarbeiten an der großen Brücke über den Chaoho bei Hanku über, die von saehkandiger Hand durch Sprengung der hölzernen Pfahljochnnterstützungen über dem niedrigsten Ebbwasserstand in ihrer ganzen 200 m

ausmachenden Constructionslänge von Grund auf zerstört war. — Auch hier galt es ansehnlicher Schwierigkeiten Herr zu werden, wie wohl am besten daraus hervorgeht, daß die Russen ihre wiederholten Versuche, diesen Brückenbau in Angriff zu nehmen, immer wieder eingestellt hatten.

Hr. Major Bauer schloß seinen mit lebhaftem Beifall aufgenommenen Vortrag mit dem Hinweis, die junge deutsche Eisenbahntrope habe drüben in China auf allen Gebieten des derzeitigen Kriegseisenbahnwesens bewiesen, daß sie auf der Höhe der Situation steht und verdient, als kriegsbranchbares Werkzeug in der Hand der besten Heerführung angesehen zu werden, das sei vom oberkommandirenden Feldmarschall, von den Heerführern, den Offizieren und Mannschaften aller Contingente vollumfänglich anerkannt worden. — Auch mit der Waffe in der Hand bei größeren Unternehmungen ihre Kriegstüchtigkeit zu beweisen, sei ihr leider verweigert geblieben, und trotzdem hatte sich ihre Thätigkeit keineswegs in friedlicher Stimmung abgespielt. „In Yangtsun und in Lofa, bei Langfang, bei Anting und Lantai, immer wieder wurde es nothwendig, die Arbeit niederzulegen und auszuruhen, um offen gezeigte Feindseligkeit zu strafen und die nur widerwillig Gehorchenden in Zaum zu halten.“ Aus diesen Schlusssätzen klingt es, wenn man verdeckt nur, wie ein Bedauern, daß die verdienstvolle Thätigkeit dieser Trope doch mehr nur vom technischen Standpunkte gewürdigt ist.

## West of Scotland Iron and Steel Institute.

In der Sitzung vom 21. Februar 1902 wurde von H. B. B. ein Vortrag über

### die Verwerthung feiner Erze

gehalten, dem wir die folgenden Ausführungen entnehmen:

Der in neuerer Zeit immer fühlbarer werdende Mangel an reinem und derbem Hamatit hat die Aufmerksamkeit der Hochofenleute vielfach auf jene Erze gelenkt, welche in früherer Zeit, entweder wegen ihrer schwierigen Verarbeitung oder weil sie eine vorübergehende Aufbereitung erfordern, vernachlässigt wurden.

Es ist eine bekannte Thatsache, daß, wenn man eine, einen bedeutenden Procentsatz feinstückigen Erzes enthaltende Charge verschmilzt, die Leistung des Ofens zurückgeht und ein Hängen der Gichten eintritt. Durch eine geringe Aenderung des Ofenprofils und eine starke Verneuerung der Windpressung kann zwar die Ofenleistung erhöht und die Neigung zum Hängen vermindert werden, aber dennoch treten immer geringere oder größere Störungen auf, und mufs die Charge leichter sein, als dem chemischen Charakter des Erzes entspricht, damit die feinen Ströme des der Beschickung voraus-eilenden Erzes noch eine nachträgliche Reduktion durch festen Kohlenstoff erleiden. Hierzu kommt noch der Verlust des durch den Gasstrom mitgerissenen Erzes, sowie der Schaden, welchen der feine Erzstaub durch das Zerfressen des Mauerwerks der Winderhitzer verursacht.

Der Vortragende hat sich nach einem sorgfältigen Studium dieses Gegenstandes die Meinung gebildet, daß selbst unter den günstigsten Umständen die durch die directe Verhüttung der feinen Erze verursachten Extrakosten sich höher, als die Brikettirungskosten des Erzkleins stellen. Man kann nach ihm die feinen Erze in folgende 5 Klassen einteilen:

1. Reine Erze, welche in der Natur als feines Pulver vorkommen.
2. Aufbereitungs-schliche, welche gegenwärtig zum großen Theil verloren gehen.
3. Magnetische Concentrate.

4. Rückstände anderer Processe, von denen die Kiesrückstände (Purple ore oder Blue Billy) die wichtigsten sind.

5. Röstklein von Thon- und Kohleneisensteinen und Eisenzerre in secundären Gesteinen. Von diesen sind die Kohleneisensteine (blackbands) gewöhnlich reich genug, um direct briкетirt zu werden, während die anderen beiden Erzzarten einer vorherigen magnetischen Aufbereitung bedürfen.

Bis vor 2 bis 3 Jahren waren es besonders die eisenhaltigen Rückstände der Kupferextraction (Purple ore), welche infolge der glücklichen Durchführung des Hendersouprocesses in bedeutenden Mengen auf den europäischen Markt kamen und die Aufmerksamkeit der Hochofenleute auf sich lenkten. Die meisten Eisenzerre treten in der Form von Eisenoxyd entweder frei oder in chemischer Verbindung mit Wasser auf, einem Material, welches ohne theilweise Zersetzung nicht schmilzt und sich auch nicht ohne Bindemittel zu einer harten Masse vereinigen läßt. Wenn man die Bruchfläche eines harten massiven Hämatits unter dem Mikroskop betrachtet, so findet man, daß derselbe aus Eisenoxyd besteht, welches durch ein Netzwerk von entweder Kieselsäure oder Calciumcarbonat (Calcit oder Aragonit) zusammengehalten wird. Eine genaue Nachahmung der natürlichen Structur des Hämatits ist nicht durchführbar, es werden aber einige der besten Briquets durch Bildung eines schmelzbaren Silicats hergestellt, während eine andere Reihe von Fabricationsmethoden auf der Anwendung von Kalk als Bindemittel beruht.

Bei der Fabrication von Erzbriquets muß Rücksicht auf die Natur der Erze genommen werden. Einige enthalten bereits eine genügende Menge bindender Substanz, bei anderen muß dieselbe zugesetzt werden, manche Erze erfordern endlich eine vorherige Röstung zur Entfernung schädlicher Bestandtheile. Auch die spätere Behandlung der Briquets ist von Einfluß; Briquets, welche sofort nach der Trocknung in den Hochofen aufgegeben werden, brauchen lange nicht so hart zu sein, als solche, die noch einen längeren Eisenbahn- oder Schiffschifftransport auszuhalten haben.

Die verschiedenen Processe, welche in Anwendung stehen bezw. versucht worden sind, lassen sich in folgende Klassen einteilen:

1. Binden mit Kalk. Die Briquets werden hierbei entweder an der Luft getrocknet oder vorthellhafter der Wirkung von überhitztem Dampf ausgesetzt. Als Ersatz für Kalk sind auch Hochofenschlacke und Flugschutt benutzt worden.

2. Binden mit organischer Substanz. Als solche haben Verwendung gefunden: Pech, Harz, Stärke u. a. Die Briquets werden entweder an der Luft getrocknet oder bei einer verhältnißmäßig niederen Temperatur gebrannt.

3. Binden mit Thonerde. Letztere wird in der Form von Thon oder thonhaltigen Erze zugesetzt. Die Briquets werden bei einer verhältnißmäßig hohen Temperatur gebrannt. Dies ist der erste erfolgreiche Proceß gewesen.

4. Briquetiren ohne Anwendung eines Bindemittels. In diesem Falle werden die Briquets bei hoher Temperatur gebrannt. Die Bindung erfolgt durch die Bildung eines schmelzbaren Silicats, welches als Basen Kalk oder Eisenoxyd enthält.

Die unter 1 genannten Processe haben in England wenig Eingang gefunden, obgleich auf einem Werk in Nord-England eine solche Anlage errichtet ist und diesbezügliche Versuche auch in Schottland in kleinem Maßstabe durchgeführt sind. Dagegen hat der Proceß auf dem Continent besseren Anklang gefunden. In Le Creusot und Boucan in Frankreich wird Purple ore mit einem Zusatz von 3 bis 6 % hydraulischen Kalkes in einer Briquetmaschine gepreßt, welche mit einem Druck von ungefähr 550 kg a. d. qcm arbeitet und stündlich 5 bis 6 t Briquets erzeugt. In einigen

deutschen Werken werden Briquets aus Purple ore und hydraulischem Kalk in genau derselben Weise wie Schlackenziegel hergestellt. Die fertigen Ziegel werden auf einem Gestellwagen in dampfdichte Heizkammern aus Kesselblech gefahren, in welchen sie der Wirkung von überhitztem Dampf 12 bis 24 Stunden lang ausgesetzt bleiben, worauf sie gebrauchsfähig sind. Eine Specialmaschine (Whites Mineral Press)\* wird in Amerika zur Briquetfabrication verwendet. Dieselbe besteht aus einer großen stationären Pflanze, in welcher zwei schwere Walzen von je 6000 Pfd. hintereinander umlaufen. Auf einer Seite ist ein Theil der Läuferbahn ausgeschnitten, um das Segment einer dicken kreisförmigen Scheibe freizulegen, deren Mittelpunkt außerhalb der Pflanze liegt. Diese Scheibe hat 5 Fufs Durchmesser und enthält nahe ihrer Peripherie zwei Reihen von Löchern oder Formen von 4 Zoll Durchmesser, welche demnach einen Theil der Bahn bilden, auf welcher die Walzen umlaufen. Diese Scheibe dreht sich langsam, unabhängig von der Bewegung der schweren Walzen. Während dieser Umdrehung werden die Formen durch mit den Walzen rotirende Pflüge oder Schaber gefüllt und wird das Material durch ein wiederholtes Hinüberrollen der Walzen zusammengedrückt. Hierauf gelangen die Formen durch eine entsprechende Drehung der rotirenden Scheibe unter den Köben einer kleinen hydraulischen Presse, welche die Briquets aus der Form drückt. Letztere fallen auf ein Transportband, welches in manchen Anlagen direct durch den Trockenofen geführt wird. Diese Maschine hat in Amerika mit Erfolg für die Briquetirung von kupfer- und nickelhaltigem Erzklein und Schlacken in Anwendung gestanden, ferner ist eine solche auf den Schmelzwerken zu Ellesmere Port aufgestellt. Auch auf einem großen Werk in Nord-England hat man eine ähnliche Anlage eingerichtet, die sehr befriedigende Ergebnisse liefern soll.

Um das voraussichtliche Verhalten dieser Art von Briquets im Hochofen zu prüfen, setzte Redner eine Anzahl derselben 12 Stunden lang bei einer Temperatur von 480° bis 540° C. einem Drucke aus, welcher der Belastung entsprach, die die Beschickung nach Zurücklegung von  $\frac{1}{4}$  ihres Weges im Hochofen erleiden würde. Hierbei zeigte sich, daß diejenigen Briquets, welche mit gewöhnlichem Kalk gemacht und an der Luft getrocknet waren, entweder zu Pulver zerfielen oder in Stücke brachen, während mit hydraulischem Kalk gebundene und mittels Dampf getrocknete Briquets ganz blieben.

Bindung mit organischen Substanzen. Die Idee, aus Erzen, Zuschlägen und Brennmaterial bestehende Briquets herzustellen, hat jederzeit etwas Bestechendes für die Erfinder gehabt. Die meisten diesbezüglichen Versuche sind indessen fehlgeschlagen, weil die vereinte Wirkung des Druckes und der allmählich steigenden Hitze im Hochofen nicht genügend berücksichtigt wurde. So wurde vor einigen Jahren in Coatbridge eine Briquetanlage für Purple ore mit Pechzusatz errichtet, die aber den Betrieb einstellen mußte, weil die in einer gewöhnlichen Kohlenbriquetpresse erzeugten Briquets für den Hochofen untauglich waren. Eine ähnliche Anlage soll binnen kurzem für ein Martinwerk in Betrieb kommen, für welchen Zweck sie sich besser als für den Hochofen eignen dürfte. Von den zahlreichen anderen Vorschlägen, das Erz mit Mehl, Stärke, Harz, Holz, Holztheer, Petroleumrückständen u. s. w. zu binden, sind wenige über das Stadium des Versuchs hinausgekommen. Einer der durchdachtesten Processe dieser Art ist von Edison für die Verarbeitung feiner magnetischer Concentrate angewandt worden.\*\*

\* White hat inzwischen eine neue Presse in Anwendung gebracht, die in „The Engineering Magazine“, März 1902, beschrieben ist.

\*\* „Iron age“ 1897 (vgl. „Stahl und Eisen“ 1898 S. 133)



Das von Edison benutzte Bindematerial ist nach der Patentbeschreibung eine Harzseife, welche aus einem Theil Soda und ungefähr 12 Theilen Harz besteht; diese Masse wird in heissem Wasser zu einer dicken melasseähnlichen Consistenz aufgelöst und dann mit ungefähr  $\frac{1}{2}$  ihres Gewichtes von Petroleumrückständen oder einem ähnlichen schweren Mineralöl zu einer Emulsion angerührt. Das feine Erz, welches vor seiner letzten Zerkleinerung und magnetischen Separation gründlich getrocknet worden ist, wird mit einer abgemessenen Menge des Bindemittels in rotirende Mischer eingetragen, in welchen es leicht erwärmt und gründlich durcheinander gemengt wird. Von hier gelangt es automatisch in die Pressen, in welchen es unter einem Druck von 60 000 Pfd. zu kleinen flachen Scheiben von 3 Zoll Durchmesser geformt wird. Die Presse trägt die Briquets mit einer Geschwindigkeit von 60 Stück i. d. Minute auf ein Transportband aus, welches sie nach den Brennöfen befördert. In letzteren, die nach dem Princip moderner Biscuit-Ofen eingerichtet sind, werden sie ungefähr eine Stunde lang einer Temperatur von 200 bis 315° C. ausgesetzt und dann in Waggons verladen. Die auf diese Weise hergestellten Magnetit- und Hämatitbriquets sind hart genug, um jede gewöhnliche Behandlung auszuhalten; auch leiden sie nicht bei verhältnismäßig niedriger Temperatur, welche den mit gewöhnlichem Kalk gebundenen Briquets so verderblich ist; nach in Amerika angestellten Versuchen sollen sie auch im Hochofen gut arbeiten.

Briquets mit thonhaltigem Material als Bindemittel. Dies war die ursprünglich auf den Tharsiswerken eingeführte Methode und ist noch die üblichste in Fällen, wo die Fabrication der Briquets mit der Hand erfolgt. Das Bindematerial ist hier entweder gelber Thon oder thoniges Erz; dasselbe wird soweit getrocknet, daß es durch die Löcher eines Pfannenbodens oder das Sieb eines Desintegrators hindurchgeht. Man braucht um so weniger, je feiner das Material gemahlen ist, der erforderliche Zusatz beträgt etwa 5% bei sehr fein gemahlenem, und 10% bei gröberem Material. Erz und Bindemittel werden mit so viel Wasser, als für eine mörtelähnliche Consistenz erforderlich ist (bei Purple ore ungefähr 9%), in einer Pfanne oder einem langen Mischtrug mit rotirender Schraube zusammen gemengt. Von hier wird die Mischung in Karren oder Wagen ausgetragen und nach einer Form- und Trockenbühne gefördert, um in hölzerne Formen gefüllt zu werden. Letztere haben einen keilförmigen Querschnitt, so daß sie leicht von dem festgestampften Erzblock abgeloben werden können. Das Trocknen nimmt gewöhnlich 24 bis 36 Stunden in Anspruch und werden die Blöcke, die alsdann die Härte von ungebrannten Ziegeln haben, nach den Kilns geschafft. Letztere sind meist nach Art dergewöhnlichen Newcastle-Feuerziegelbrennöfen eingerichtet, sie werden an beiden Enden gefeuert und besitzen einen centralen, nach unten amündenden Gasabzugskanal. Auf den Normanby-Eisenwerken wurde vor einigen Jahren ein Briquet-Kiln mit Hochofengas betrieben und ist es wahrscheinlich, daß bei den steigenden Preisen der minderwerthigen Brennstoffen eine oder die andere Form eines Gasofens bei der Briquetfabrication in allgemeinen Gebrauch kommen wird.

Erzbriquets ohne Bindemittel. Nach diesem Verfahren arbeiten die United Alkali Co. und einige andere chemische Fabriken, welche die nasse Kupfer-extraction betreiben. Die Briquets werden hierbei mit der Hand geformt und bei hoher Temperatur gebrannt. Die Hauptschwierigkeit bei dieser Briquetirungsmethode scheint darin zu liegen, daß die Briquets die Neigung haben, in den Kilns zu zerspringen, bevor die Temperatur hoch genug ist, um die Verbindung des Eisenoxids mit der in geringer Menge vorhandenen Kieselsäure zu gestatten. Alle mit Handformerei verbundenen Prozesse haben den Nachtheil, daß sie, im Verhältnis

zu der etwas beschränkten Leistung, viel Raum und Arbeitskräfte beanspruchen. Um dies zu vermeiden, ist von Thomlinson, dem Leiter der Seaton Carew Iron Co., Ltd., die folgende Anlage eingerichtet: Das Erz, entweder allein oder mit einer kleinen Menge Kalk zur Aufnahme der überschüssigen Feuchtigkeit gemischt, wird in einem Becherwerk gehoben und durch einen regulirbaren Spalt in ein Paar Mahlpfannen mit selbstthätiger Anstragung aufgegeben. Jede Pfanne führt das gemahlene Material dem Beschiekungstrieb der Briquetpresse zu, welche die Briquets formt und auf einen Tisch austrägt. Von hier werden die Briquets auf Gestellwagen verladen, die von 30 Centner bis zu 2 t aufnehmen, und in einen Wolffschen Dampftrockner gefahren, wo sie 24 bis 48 Stunden verbleiben; hierauf gelangen sie zum Brennen, was in großen Osmond Kilns vorgenommen wird. Die neue Anlage zu Coltness ist in ihrer allgemeinen Anordnung der zu Seaton Carew ähnlich, indessen sind die Pressen viel stärker, sie üben auf die beiden Seiten des Briquets einen Druck von 200 t aus und produciren über 10 t i. d. Stunde. Der einfache und billige Trockenofen von Tunnelform wird durch die Abgase des Kiln erhitzt, welche mittels eines Ventilators hindurchgedrückt werden. Die Kilns werden durch Hochofengase geheizt, so daß die ganze Anlage keine Extrakosten für Brennmaterial und Kraft verursacht.

Bei einer Vergleichung der verschiedenen Briquetirungsverfahren ist Folgendes zu beachten: Bei Anwendung von Kalk als Bindematerial bleibt die ganze Menge des ursprünglich vorhandenen gebundenen Wassers, Schwefels und die Kohlensäure im Erz zurück, welches nur einen Theil seiner Feuchtigkeit verliert. Ein Zusatz von hydraulischem Kalk bringt etwas Kieselsäure und gewöhnlich auch Phosphor in die Mischung und ergibt ein Briquet, welches annähernd die Zusammensetzung des ursprünglichen Erzes und theilweise einen höheren Gehalt an schädlichen Bestandtheilen aufweist. Auf eine Lufttrocknung der Briquets kann man bei den hiesigen klimatischen Verhältnissen nicht rechnen, die sonstigen Trocknungsmethoden haben sämtlich den Nachtheil, daß nur ein kleiner Theil der entwickelten Wärme ausgenutzt wird. Beim Brennen der Briquets in Kilns können andererseits die Gesamtmenge des Wassers und der Kohlensäure und 80 bis 95% des vorhandenen Schwefels ausgetrieben werden, so daß durch die Briquetirung zugleich eine Anreicherung des Erzes erreicht wird. Besonders ökonomisch wird sich, wie oben erwähnt, das Brennen der Briquets mittels Hochofengases gestalten.

Das Brennen der Briquets ist indessen auch mit Schwierigkeiten verknüpft; am einfachsten gestaltet es sich, wenn die Bindung der Briquets durch verhältnismäßig große Mengen von Thonerde erfolgt, in den Fällen dagegen, wo die Bindung auf Bildung eines Kalk- oder Eisenoxydsulfats beruht, ist mit großer Vorsicht zu verfahren, da die für die Erzeugung eines harten Briquets erforderliche Temperatur nur etwa 90 bis 150° unter dem Schmelzpunkt liegt.

## IX. Internationaler Schiffsahrtcongreßs.

Der neunte internationale Schiffsahrtcongreßs wird in diesem Jahr vom 29. Juni bis 5. Juli in Düsseldorf abgehalten werden. Das Programm umfaßt folgende Punkte:

Sonntag, den 29. Juni 1902: Abends 8 Uhr: Empfang der Congressmitglieder seitens der Congressleitung im Kaisersaal und Garten der städt. Tonhalle.

Montag, den 30. Juni: Vormittags 10 Uhr: 1. Plenarsitzung im Kaisersaal der Tonhalle; Nachmittags: Besichtigung der Düsseldorfer Hafenanlagen und der Gewerbe- und Industrie-Ausstellung; Abends 8 Uhr: Begrüßung der Congressmitglieder durch den

Centralverein für Hebung der deutschen Flufs- und Kanalschifffahrt im Hauptrestaurant der Ausstellung.

Dienstag, den 1. Juli: Vormittags 9 Uhr:

1. Sitzung der Abtheilungen in dem verkleinerten Kaiser- und Rittersaal der Tonhalle und zwar Abtheilung I im Kaiser-, Abtheilung II im Rittersaal; Nachmittags: Wahlweise Ausflüge, a) nach Ruhrort (über Duisburg), b) nach Duisburg (über Ruhrort), c) nach Elberfeld (über Barmen), d) nach Barmen (über Elberfeld).

Mittwoch, den 2. Juli: Vormittags 9 Uhr:

2. Sitzung der Abtheilungen wie am 1. Juli; Nachmittags 4 Uhr: 3. Sitzung der Abtheilungen.

Donnerstag, den 3. Juli: Ausflüg nach dem Siebengebirge und Cöln.

Freitag, den 4. Juli: Vormittags 10 Uhr:

2. Plenarsitzung im Kaisersaal; Schluß der Verhandlungen; Nachmittags 3 Uhr: Fest der Stadt Düsseldorf in den Sälen und im Garten der Tonhalle.

Sonabend, den 5. Juli: Wahlweise Ausflüge, a) nach dem Dortmund-Ems-Kanal bei Herne, Henrichsburg (Hebeweik) und Dortmund, b) nach den Krupp'schen Werken zu Essen, c) nach Remscheid, der Remscheider Thalsperre und der Kaiser Wilhelmbrücke bei Müngsten.

### Iron and Steel Institute.

Die diesjährige Frühjahrsversammlung findet am 7. und 8. Mai in London statt. Auf der Tagesordnung stehen folgende Vorträge:

1. Bericht über die Nomenclatur der Metallographie. Von einer zu diesem Zwecke ernannten Commission.

2. Ueber eine neue Vacuum-Form für Hochöfen. Von Horace Allen, London.

3. Ueber die Microstructure von gehärtetem Stahl. Von Professor J. O. Arnold und A. Mc. William, Sheffield.

4. Ueber die Comprimirung von Brennstoffen vor dem Verkoken. Von J. H. Darby, Brymbo.

5. Der Gebrauch von Holzgas in der Stahlfabrication. Von James Douglas, New York.

6. Ein combinirter Hochofen- und Martinproceß. Von P. Eyer mann, Bernath bei Düsseldorf.

7. Die physikalischen und chemischen Eigenschaften des Kohlenstoffs in dem Herd des Hochofens. Von W. J. Foster, Darlaston.

8. Der Schwefelgehalt der Schlacken und anderer Hüttenproducte. Von H. von Jüptner, Donawitz, Oesterreich.

9. Die Entfernung des Siliciums im Martinproceß. Von A. McWilliam, Sheffield und W. H. Hatfield, Sheffield.

10. Bericht über im vergangenen Jahre angestellte Untersuchungen. Von J. A. Mathews Ph. D. New York (Andrew Carnegie Research Scholar).

11. Ueber die Eisenerze Brasiliens. Von H. Kilburn Scott, Rio de Janeiro.

12. Die Gewinnung von Nebenproducten beim Verkoken. Von J. Thiry, London.

13. Die Brinell'schen Untersuchungen über den Einfluß der chemischen Zusammensetzung auf die Dichtigkeit von Stahlblöcken. Von Axel Wahlberg, Stockholm.

Die Herbstversammlung wird in Düsseldorf am 2. September und den darauf folgenden Tagen abgehalten werden.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Die Eisenerzförderung in Frankreich und Algerien im Jahre 1900.

Nach einem unter dem 25. März 1902 herausgegebenen Bulletin des „Comité des Forges“ betrug die Production der Eisensteingruben in Frankreich im Jahre 1900 4 677 000 t schmelzwürdiges Erz, worunter sich 104 000 t geröstetes und 40 000 t sortirtes Gut befanden. Die Tagebaue lieferten in derselben Zeit 771 000 t, mit Einschluß von 166 000 t gewaschene und sortirten Erzes. Die Gesamtförderung belief sich demnach auf 5 448 000 t, sie übertrifft diejenige des Jahres 1889 um 462 000 t oder 9,3 %. Der erzielte Durchschnittspreis war 3,78 Fres. gegen 3,65 Fres. im Vorjahr. Im Betrieb standen 85 Gruben, darunter 8, welche noch nicht fördern, sondern sich im Stande der Anschließung befinden. Außerdem sind noch 60 Tagebaue in Gang. Nach der mineralischen Beschaffenheit der Erze vertheilt sich die Production wie folgt:

Natur der Erze	Production 1900	Mittlerer Preis f. d. Tonne Fres.	% der Gesamt- erzeugung
Oolithisches Brauneisenerz	4735 000	3,35	86,9
Brauner Hämatit	268 000	7,51	4,9
Anderer Limonit u. Magnet- eisens*ein	171 000	6,80	3,1
Rother Hämatit und Eisen- glanz	205 000	5,98	3,8
Carbonate, hauptsächlich Spathseisenstein	69 000	4,71	1,3
Zusammen	5 448 000	3,78	100,00

Die oolithischen Erze, welche demnach den größten Theil der französischen Erzförderung ausmachen, werden hauptsächlich im Departement Meurthe-et-Moselle gewonnen, woselbst 49 Gruben und 18 Tagebaue in Thätigkeit stehen. Die genannten Betriebe gehören zwei verschiedenen Becken an, nämlich:

1. dem Bassin von Nancy mit 46 Concessionen, von denen 24 abgebaut werden,

2. dem Bassin von Longwy. Dieses Gebiet zerfällt in einen nördlichen (Longwy) und einen südlichen Theil (Briey). Das nördliche an der Orne liegende Becken enthält 39 Grubenfelder, von denen jedoch erst fünf in Angriff genommen sind. Das Gebiet von Longwy, welches sich der Grenze entlang bis Villorupt erstreckt, umschließt 27 Gruben, darunter 19 im Betrieb befindliche. Die wichtigsten Bergwerke in dem Nancybecken sind Chavigny (270 000 t), Val de Fer (255 000 t), Ludres (221 000 t), Marbache (127 000 t) und Chavenois (112 000 t); im Becken von Longwy sind die Tage- und Tiefbaue von Hussigny (967 000 t), Saulnes und Moulineau sowie die Gruben von Tiercelet, Godbrange und Michéville besonders erwähnenswerth. In dem Departement Haute-Marne, wo man gleichfalls oolithisches Eisenerz fördert, liegen die Tagebaue von Vassy, welche eine Förderung von 113 000 t lieferten. Endlich sind noch im Departement Saône-et-Loire die Gruben von Mazenay und Change zu erwähnen. Brauner Hämatit wird in den Departements Pyrénées-Orientales (176 000 t), Ariège, Tarn, Aveyron und Loire-Inférieure gewonnen, andere Hydroxyde liefern die Departements Gard, Cher und Lot-et-Garonne. Rother Hämatit wird in Calvados (151 000 t) und Ardèche abgebaut. Das Departement Pyrénées-Orientales liefert 2 % der fran-

zösischen Spatheisenproduktion, der Rest kommt aus Isère und Aveyron.

Die Anzahl der im Eisenerzbergbau beschäftigten Arbeiter beträgt 10 100, von denen 6500 in den Gruben und 3600 über Tage beschäftigt sind; erstere erhalten 4,84 Frs., letztere 3,02 Frs. für die Schicht. Die Summe der gezahlten Löhne beläuft sich auf 11 553 000 Frs.

Tage- und Tiefbau in Algerien. Die beiden wichtigsten Lager von Magnetkieseisenstein und rothem manganhaltigem Hämatit, das eine im Departement Constantine, das andere in Oran gelegen, werden von der Gesellschaft Mokta-el-Hadid abgebaut und lieferten 504 000 t. Die Gesamtproduktion Algeriens hat im Jahre 1900 602 000 t betragen. Die Einfuhr von Eisenerz nach Frankreich stellte sich auf 2 119 000 t (davon 1 501 000 t von deutscher Herkunft), die Anfuhr auf 372 000 t. Der Erzverbrauch der französischen Hochofen war 7 195 000 t, davon wurden 5 076 000 t oder 70,6% durch die einheimische Produktion, der Rest durch den Import gedeckt.

### Ueber ein ungarisches manganhaltiges Magnetkieseisensteinlager

berichtet Götting in der „Berg- und Hüttenmännischen Zeitung“ vom 5. Juli 1901.

Das Lager befindet sich etwas abseits von den großen Verkehrsstraßen zu Maeskaniz im Comitatus Szolnok-Doboka bei Galgo und wurde auf Eisenstein abgebaut. Die Erze wurden an Ort und Stelle verhüttet, doch ist der Betrieb seit geraumer Zeit eingestellt worden. Die muthmaßliche Erzmengenzuschätzung durch Aneinanderreihung der einzelnen Tagebaue, der durch Schürfe festgestellten Ausbisse und der zahlreichen im Streichen der Lagerstätte getriebenen Stollen zu 3 356 100 t ermittelt. Die Erze bestehen erfahrungsgemäß je zur Hälfte aus Eisen- und Manganerz. Bei dieser Ermittlung sind indessen die in 100 m Tiefe noch niedersinkenden Erze ebenso wenig berücksichtigt, als jene Erzmittel, welche beiderseitig auf 500 m bzw. 800 m im Streichen der Lagerstätte durch Schürfe ermittelt worden sind, sie entziehen sich einstweilen wegen ungenügender Anschlüsse einer ziffernmäßigen Berechnung. Bis jetzt sind nur einige Parthien des Ausgehenden abgebaut und sind dabei die Manganerze stehen gelassen. Da die Gruben keine Eisenbahnverbindungen besitzen, so stellt sich die Fracht bis zu den nächsten Bedarfscentren für Manganerz sehr theuer und der Berichterstatter bezweifelt, daß es gelingen würde, exportfähiges Erz in größeren Mengen zu erzielen. Anders würden sich, nach seiner Meinung, die Verhältnisse gestalten, wenn eine Ferromanganerzeugung an Ort und Stelle ins Werk gesetzt werden könnte. Hierzu steht eine billige Holzkohle zur Verfügung. Die Regierungswaldungen bieten die Möglichkeit, die contractliche Lieferung von jährlich 45 000 t Holzkohle für einen Zeitraum von 25 bis 30 Jahren zum Preise von 1,04 fl ö. W. für die Tonne abzuschließen. Diese Kohlenmenge kann durch Abchlüsse mit der Privatkohlenindustrie bedeutend gesteigert werden. Der Gesteinspreis eines metrischen Centners Ferromangan wird auf 8,35 bis 9,00 fl. geschätzt, indessen würden sich voraussichtlich die Gesteinskosten im Großbetriebe durch die Heranziehung bergkundiger fremder Arbeiter höher stellen.

### Wolframerzlager in Nevada.

Bei Osceola in Nevada befindet sich ein Wolframerzlager, welches aus fünf in Granit aufsetzenden Gängen besteht. Von diesen ist einer durch einen 208 Fuß langen Stollen aufgeschlossen und weist eine durchschnittliche Mächtigkeit von 26 Zoll auf. Das Hauptmineral ist Hübnertit (theoretisch  $MnWO_4$  mit 23,4 MnO

und 76,6  $WO_3$ ), welcher sowohl in deutlichen Krystallen als auch derb und in feinen Körnern mit Quarz als Gangart vorkommt. An Begleitern sind Scheelit ( $CaWO_4$ ) sowie Pyrit und Flußspath zu erwähnen, die indessen nur vereinzelt und in geringen Mengen gefunden worden sind. Das bis jetzt zur Verschiffung gelangte Erz wurde durch Handscheidung oder in primitiven Setz- und Waschapparaten aufbereitet, daselbe enthielt nach der Aufbereitung im Durchschnitt 68% Wolframsäure. Die nächstgelegene Eisenbahnstation ist Frisco, Utah, auf der Oregon Shortline in einer Entfernung von 85 engl. Meilen von der Grube.

(Nach „The Engineering and Mining Journal“ vom 1. März 1902.)

### Absonderung von Phosphor im Eisen.

Unter dem Titel: Segregation of Phosphorus in a Piece of cold rolled Shafting“ bringt der „Metallographist“ im Aprilheft des Jahres 1901 einen Artikel von Henry Fay. Der Inhalt desselben ist etwa folgender:

Eine Welle von 6 cm Durchmesser brach nach einwöchentlichem Gebrauche und der Bruch verlief von der Bruchstelle aus spiralförmig längs derselben. Da das Material genau so behandelt worden war, wie die sonstigen Wellen, die die schärfsten Prüfungen ausgehalten hatten, wurde nach dem Grunde dieser Erscheinung gesucht. Die Prüfung wurde demzufolge microscopisch und chemisch vorgenommen. Der ganze Querschnitt der Welle wurde geschliffen und die Untersuchung durch Aetzpoliren mit Sulfholzextract vorgenommen, wobei sich schon dem unbewaffneten Auge eine deutliche Sonderung in drei Zonen zeigte, wie in Abbildung 1 (S. 462), welche den ganzen Wellenquerschnitt darstellt, ersichtlich ist. Die Mitte und der äußere Ring hatten das Aussehen gewöhnlichen ätzpolirten Eisens, der dazwischen liegende Ring war jedoch heller und glänzender. Der Bruch ging von der Außenseite der Welle hinein und endete in diesem anders gearteten Theile.

Die Analysen von Spänen der drei verschiedenen Zonen ergaben:

	Mitte	Ring	Außen
Kohlenstoff . . . . .	0,026	0,079	0,05
Mangan . . . . .	0,24	0,32	0,30
Phosphor . . . . .	0,084	0,214	0,094

Dabei ist der höhere Kohlenstoff- und Phosphorgehalt der Ringzone, gegenüber den beiden anderen Zonen auffallend. Die in der Ringzone besonders häufig auftretenden schiefgrauen, rundlichen und ovalen Einschlüsse sind nach Fays Ansicht Eisensulfid, doch konnte die Schwefelbestimmung nicht gemacht werden, da es an Analysenmaterial fehlte. Die anderen beiden Zonen zeigen diese Sulfidabsonderungen nicht. Aus den mitgetheilten Ergebnissen schließt Fay, gestützt auf die Arbeit Steads: „Ueber die Wechselbeziehungen von Eisen, Phosphor und Kohlenstoff in Gusseisen und Stahl“, auf das Auftreten der entsetzlichen Phosphidabscheidung in dem hellen Ring.

Das zweite der dieser Arbeit beigelegten Lichtbilder (Abb. 2) zeigt das Kleingefüge des Wellenmaterials an der Stelle, wo der Bruch beginnt. Das Gefüge deutet nach Fays Ansicht darauf hin, daß hier eutektische Mischung von Eisen und Eisenphosphid vorhanden ist, da Stahl mit so niedrigem Kohlenstoffgehalte gut ausgebildeten Perlit nicht aufweist.\* Die Möglichkeit, daß diese Erscheinung auf der Schmelffläche einer besonderen Wirkung des Sulfholzextractes beim Aetzpoliren zugeschrieben werden könne, weist Fay dadurch zurück, daß alle Proben, die diese Erscheinung zeigten, hohen Phosphorgehalt hatten, ob aber diese Erscheinung immer auf hohen Phosphorgehalt hindeute,

\* Was aber durchaus nicht zutrifft. Der Ref.

müßten erst wiederholte Beobachtungen an einer größeren Zahl von Proben erweisen.

Des weiteren bemerkt Fay, dafs Form und Anordnung der Absonderung auffällig sei, der Kern hat annähernd



Abbildung 1.

quadratische Begrenzung, was auf einen gleichen Querschnitt des ursprünglichen Blockes schliessen lasse. Der Block soll bei der Behandlung im Verlaufe der Bearbeitung ungleichmässig erhitzt worden sein und

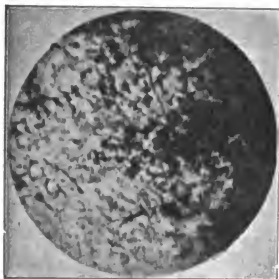


Abbildung 2.

zwar so, dafs er zu rasch erhitzt wurde; dabei ist nur die äussere Zone auf hohe Temperatur gebracht worden, die innere ist kalt geblieben. In diesem Zustande ist das Material unter die Walzen gekommen und darin stark beansprucht worden. Die Verunreinigungen sind nun nach Fays Erklärung nach Innen gedrückt worden, haben aber nicht bis in den Kern dringen können, da

dieser kälter war. Dieselben haben sich dementsprechend in einer Ringzone um den Kern abgelagert. Andere Wellen, die sonst gleiche Behandlung erfahren haben, zeigten diese Erscheinung nicht; dies wird als Stütze obiger Behauptung angeführt. Die abgesonderte Metallzone zeigte größere Härte, als zu erwarten stand. Da das Material nicht langsam genug abgekühlt worden sein soll, zerfiel es in drei unvollkommen verschweisste Theile, es sei infolgedessen ein Bruch wohl zu erwarten gewesen.



Abbildung 3.

Zu dieser Erklärung ist Folgendes zu bemerken: Das Aetzipoliren grosser Flächen erzielt oft nicht so gleichmässige Aetzungen, wie die sonst üblichen kleineren Schlitze. Es ist dabei möglich, dafs der Schliff an

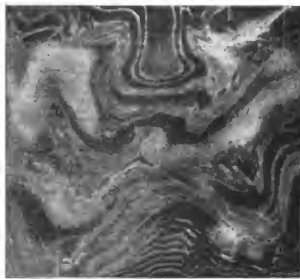


Abbildung 4.

einzelnen Stellen noch nicht angegriffen ist, während ringsherum das Relief bereits erzielt ist. Als Beispiele dienen vorstehende Bilder, die beide der kgl. mech. technischen Versuchsanstalt entstammen. Das erste (Abbildung 3) zeigt einen Schliff, mit Süssholzextract ätzpolirt, von einem Vierkant aus geschweisstem Eisen. Die im Bilde auftretenden, scharf abgegrenzten, nahezu ring-

förmig angeordneten dunklen Stellen sind lediglich hellglänzende, durch das Aetzipoliren noch nicht angegriffene Reste der ursprünglichen Schlißfläche. Dafs diese Flächen hier dunkel erscheinen, hängt nur von der Beleuchtung des ätzpolirten Schlißes während der photographischen Aufnahme ab, in anderer Lage würden sie hell erscheinen. Das zweite Bild (Abbildung 4) zeigt das Aussehen des Schlißes, nachdem das Aetzipoliren genügend lange fortgesetzt wurde, so dafs das Relief an allen Stellen deutlich war. Die Flecken sind verschwunden.

Die verschiedene Färbung der verschiedenen Theile der Fayschen Schlißfläche kann aber auch von verschieden starker Einwirkung des Aetzmittels herrühren, ohne dafs gerade das Material verschieden zu sein braucht. Dafs solche Erscheinungen auch beim Ätzen vorkommen können, zeigte E. Heyn bereits in „Journal of the Franklin Institute“, Juni 1899, in dem Artikel: „A Study of the Microstructure of Bronzes“. Die daselbst beigegebenen Figuren 17 und 18 zeigen dasselbe Material auf verschiedene Weisen geätzt. Das erste der beiden Bilder zeigt eine deutliche Trennung in Rand- und Kernzone. Diese Ätzung war durch 24stündige Ätzung mit 2 procentiger Salpetersäure erzielt. Eine Ätzung mit Kupferammonchlorid 1:12 nur 5 Minuten lang, zeigte jedoch die vollkommen Gleichmäßigkeit des Materials, wie aus dem zweiten Bilde ersichtlich ist.

Aus den von Fay angegebenen Analysen geht hervor, dafs die einzelnen Zonen verschieden zusammengesetzt sind. Dennoch ist die Möglichkeit nicht ausgeschlossen, dafs in diesem Falle 2 verschiedene Erscheinungen einander kreuzen und so das eigenartige Aussehen hervorrufen, und zwar, eine besondere Gefügebeschaffenheit der Ringzone, sowie die oben erwähnten Zufälligkeiten beim Aetzipoliren. Bezüglich der Abbildung 2 von Fays Arbeit ist hervorzuheben, dafs deren Erklärung nicht im Einklang steht mit den Angaben von Stead über Eisen und Phosphor — Iron and Steel Inst. September 1900 —, welche auch durch die in der kgl. mech.-techn. Versuchsanstalt ausgeführten Untersuchungen über Legirungen von Eisen und Phosphor durchaus bestätigt werden. Demnach ergibt sich, dafs kohlenstoffarmes Eisen mit einem Gehalte bis etwa 1,7 % Phosphor kein wesentlich anderes Gefüge zeigt, als phosphorfreies Eisen, insbesondere, dafs eutektische Mischung bei Phosphorgehalten unter 1,7 % nicht ausgeschieden wird.

Nach Obigem dürften die Schlüsse Fays berechtigten Zweifeln begegnen. Der Gegenstand bedarf jedenfalls eingehender Untersuchung und ist nicht als abgethan zu betrachten.

R. Schott.

### Gieblers „Specialstahl“.

In einem Aufsatz über „Arten des Stahls und ihre Verwendung“\* beschäftigt sich J. Castner u. a. mit dem von Giebler\*\* erfundenen „Specialstahl“, namentlich in Beziehung auf seine Verwendbarkeit zur Geschütz- und Panzerplattenfabrication, und kommt dabei zu folgendem Urtheil:

Der Erfinder hat seinen Stahl in der Physikalisch-technischen Reichsanstalt zu Charlottenburg prüfen lassen und es ist hierbei als höchstes Ergebnis eine Zerreissfestigkeit von 163 kg/qmm, jedoch ohne jede Dehnung des Stahls, festgestellt worden. Auf dieses Verhalten stützt Giebler seine Behauptung, dafs dieser Stahl an Härte die besten Stahlsorten um das Doppelte übertriffe und dafs Geschütze aus diesem Stahl um 140 % fester und Panzerplatten um 50 % leichter sein könnten und doch noch widerstandsfähiger sein würden, als die besten, die bislang hergestellt wurden.

Ein Grundirrtum allgemeiner Bedeutung ist es zunächst, die Härte für sich allein als einen Mafstab für die Güte des Stahls anzusehen. Das kann sie niemals sein, am allerwenigsten für Geschütz- und Panzerstahl. Vom Geschützstahl mufs viel weniger Härte als Dehnbarkeit (oder Zähigkeit) gefordert werden, damit das Geschützrohr den Erschütterungen der Pulverexplosionen beim Schiefen Widerstand zu leisten vermag, ohne zu zerspringen. Das Gieblers Stahl ohne jede Dehnbarkeit, spröde wie Glas ist, so würde ein aus demselben angefertigtes Geschützrohr beim ersten Schufs auch wie Glas zerspringen. Glas-härte ist für Geschütze aber auch durchaus nicht erforderlich — abgesehen von der fraglichen Ausführbarkeit eines solchen Geschützrohres. Es sei in dieser Beziehung an die wenig harte, aber sehr zähe Geschützbronze erinnert.

Ebenso wenig als zu Geschützen würde Gieblers glasspröder Stahl zu Panzerplatten sich eignen. Die nach dem bekannten Harvey-Verfahren hergestellten Panzerplatten sind an der Stirnseite sehr hart, mindestens glashart, weil aber der Stahl dahinter nicht genügende Zähigkeit besitzt, so wurden die Platten bei den Beschufsproben in der Regel durch den Anprall der Geschosse zertrümmert. Der charakteristische Vorzug der nach dem Kruppschen Verfahren hergestellten Panzerplatten vor denen Harveys besteht gerade darin, dafs von der tiefgehenden Härtschicht ihrer Vorderseite, deren Härte noch erheblich mehr als glashart ist, die Härte des Stahls nach der Rückseite hin allmählich abnimmt und in eine Zähigkeit und Weichheit übergeht, die bisher bei allen Beschufsproben ein Zerspringen der Platten verhütete. Dieses Verhalten war der Grund, weshalb die großen Panzerfabriken aller Länder das Kruppsche Herstellungsverfahren erwarben und das Harveysche aufgaben. Der Irrthum, dafs der glasspröde Stahl von Giebler noch weit besser zu Panzerplatten sich eignen solle als der Kruppsche, ist hiernach leicht einzusehen. Gieblers Stahl ist nach den Zerreissproben der Physikalisch-technischen Reichsanstalt seines gänzlichen Mangels an Dehnbarkeit und seiner ungenügenden Zerreissfestigkeit wegen für Panzerzwecke so wenig geeignet, dafs er dafür überhaupt nicht in Frage kommen kann. Denn auch das ist ein Irrthum, dafs der Stahl Gieblers den besten Stahlsorten der berühmtesten Stahlfabriken mit seinen 163 kg/qmm Zerreissfestigkeit (und noch dazu glasspröde!) überlegen sein soll. Dafs er in dieser Beziehung hinter längst bekannten gewöhnlichen Stahlsorten zurückbleibt, möge ein Vergleich mit den nachstehenden Angaben zeigen.

Es stehen uns Zerreissresultate von gewöhnlichen Eisenbahntragfedern in zwei Sorten zur Verfügung, die, in herkömmlicher Weise gehärtet, folgendes Ergebnis lieferten:

Gewöhnlicher Martinstahl = 168,6 kg/qmm Festigkeit, 6,2 % Dehnung,  
Tiegelstahl = 170,7 kg/qmm Festigkeit, 5,3 % Dehnung.

Bedeutend höhere Werthe liefern jedoch Specialstahle, die für verschiedene Zwecke hergestellt werden. Von den Ergebnissen der Zerreissproben seien folgende herausgehoben:

Bei 180,0 kg/qmm Festigkeit 7,0 % Dehnung,  
„ 198,0 „ „ 7,0 % „  
„ 210,4 „ „ 2,4 % „

zu welchen Resultaten der Fabrikant bemerkt, dafs sie nicht Aufsergewöhnliches darstellen.

Zum Schluss mögen noch die von Giebler veröffentlichten Angaben über vergleichende Beschufsproben von Panzerblechen, die neuerdings in Rücksicht auf ihre Verwendung zu Schutzschilden für Feld-

\* „Prometheus“ 1902, Nr. 647.

\*\* „Stahl und Eisen“ 1901, Heft 23 S. 1392.

geschützte ein steigendes Interesse gewinnen, erwähnt sein. Eine angeblich Krupp'sche Platte von 11,7 mm Dicke soll bei demselben Beschufs durchschlagen worden sein, bei welchem eine Giebeler-Platte von 7,6 mm Dicke nur geringe Eindrücke erhielt. Wenn die Angaben, daß bei diesem Vergleich eine Platte aus „Kruppschem“ Stahl beschossen wurde, zutreffen sollte, dann ist es vermutlich ein für gewerbliche Verwendung im Handel käufliches gewöhnliches Blech gewesen, das für Panzerzwecke gar nicht bestimmt war. Auch die Widerstandsleistung der Giebeler-Platte entzieht sich jeder Controlle, da die Angaben über die bei den Beschufsproben verwendeten Gewehre, Geschosse, Auftreffgeschwindigkeit u. s. w. fehlen, die zu deren zahlenmäßigen Bestimmung unentbehrlich sind, zumal durch dieselbe die Beschufsprobe erst ihren eigentlichen Werth für den Fachmann erhält. Diesen unbestimmten Angaben gegenüber wird die Mittheilung von Interesse sein, daß 4,5 mm dicke Bleche aus Krupp'schem Spezialstahl vom deutschen Infanteriegewehr mit Stahlmantelgeschossen auf 50 m Entfernung nicht durchschossen werden.

### Risse in Kesselblechen.

Ueber diesen Gegenstand berichtet Lechner in den „Mittheilungen aus der Praxis des Dampfkessel- und Dampfmaschinen-Betriebes“ vom 8. Januar 1902, indem er die Frage aufwirft: „Welche Erfahrungen liegen über die Entstehung von Rissen in Kesselblechen

lochrisse und unrichtige Nieten an den Verbindungen der vorderen unteren Anker mit dem Kesselmantel. Sie wiederholten sich im März 1900 und in stärkerem Maße im April 1901, worauf seitens des Revisionsbeamten eine gründliche Reparatur durch Erneuerung der Kesselmanteltafel und der Verbindungsstutzen angeordnet wurde. Nachdem die Tenbrinkvorlage zu diesem Zwecke freigelegt worden war, wurde im vollen Mantelblech ein Riß entdeckt, derselbe gab Veranlassung zu einer gründlichen Untersuchung der Schäden am Kessel, um die Feststellung der Ursache herbeizuführen. Es wurden folgende Schäden festgestellt:

1. Schäden am Tenbrink und dessen Stutzen. (Fig. 1 bis 3). Derselbe war zur Druckprobe vorbereitet. Schon ohne Druck war an der hinteren Mantelhälfte der vorerwähnte Riß sichtbar, der sich bei geringem Ueberdruck als durchgehend erwies. Durch Aufpressen eines Kantschukstreifens gelang es, den Druck auf 10 Atmosphären zu steigern, so daß der volle Verlauf des Risses klar lag; derselbe erstreckt sich von der zwölften Niete der mittleren Rundnaht etwa 715 mm von der Verticalen, ungefähr 400 mm annähernd waagrecht in das volle Blech. Ferner fanden sich am oberen Bord des rechten Flammrohres, vom Heizstand aus gesehen, zwei verstemte Kantenrisse, die bei der Druckprobe dicht hielten, an dem oberen Bord des mittleren Verbindungsstutzens links ein bis zum Nietloch führender Kantenriß; am oberen Bord des rechten Stutzens links vier Nietlochkantenrisse. Ein durch zwei Risse begrenztes Stück  $r$  konnte mit dem

Figur 1 bis 3.



bei der Bearbeitung in der Kesselschmiede vor, und wie läßt sich dem Auftreten dieser Risse am einfachsten und zuverlässigsten begegnen?

Referent weist zunächst darauf hin, daß in den letzten Jahren mehrfach Risse in Kesselblechen beobachtet worden sind, zum Theil an Stellen, die von den Heizgasen überhaupt nicht betroffen werden, an Blechen von nachweislich vorzüglichem Material. Begegnungsweise haben diese Vorkommnisse bei allen Interessenten, bei den Ueberwachungsorganen, ebenso wie bei den Kesselverfertignern und den Kesselbesitzern Beunruhigung erregt, um so mehr, als die Ursachen, auf die solche Schäden in der Regel zurückzuführen sind, hier nicht zutrafen. Ein besonders lehrreicher Fall dieser Art kam dem Vortragenden bei Gelegenheit eines Streifens zur Kenntniß.

Der betreffende Kessel ist ein Heizröhrenkessel mit darnur angeordneter Tenbrinkvorlage mit zwei Flammröhren; die Verbindung erfolgt durch drei Stutzen. Die Heizfläche beträgt 135 qm, die Rostfläche 2,6 qm, die Betriebsspannung 7 Atmosphären. Der Kessel wurde im Jahre 1897 in Betrieb genommen; er diente zum Heizen der Fabrikräume und war in der Regel vom October bis April in Betrieb; die Reinigung erfolgte um die Weihnachts- und Osterzeit. Auf dem Roste wurden durchschnittlich 80 kg in der Stunde und auf das Quadratmeter Rostfläche verbrannt, der Kessel wurde somit mäßig beansprucht. Zur Wasserreinigung diente ein Vorreinigungsapparat von Reisert, im Kessel fanden sich keine wesentlichen Niederschläge vor.

Die ersten Mängel wurden im November 1899 bemerkt; es waren Kantenrisse am oberen Bord des rechten und linken Verbindungsstutzens, ferner Niet-

Hammer mit Leichtigkeit abgeschlagen werden, während von einer rissigen Stelle am Bordrand ein Stück mit der Hand abzubrechen möglich war; am oberen Bord des linken Stutzens befanden sich rechts vier Kantenrisse.

2. Schäden am Oberkessel. Es fanden sich an der linken Verankerung, von zwei Mantelnieten ausgehend, je ein Riß in vollem Bleche; an der rechten Verankerung gleichfalls von einer Mantelniete aus ein Riß in vollem Bleche; ferner waren am Anschluß des rechten Verbindungsstutzens mit dem Kesselmantel starke Undichtheiten aufgetreten. Dies ist das Ergebnis der Untersuchung. Nach den Erhebungen war die Ursache der Schäden nicht in Betriebsfehlern zu suchen, da weder Ueberanstrengung des Kessels, noch mangelhafte Reinigung nachgewiesen werden konnte, noch die Erscheinungen auf Wassermangel hindeuten, sondern sie fand in Materialfehlern ihre Erklärung. Die Veranlassung zur Entstehung der Risse ist in Spannungen zu suchen, die im Materiale, sei es bei der Herstellung, sei es infolge von den Vorschriften abweichender Bearbeitung in der Kesselschmiede, vorhanden waren und während des Betriebes infolge der Ausdehnung des Kesselkörpers oder durch die unmittelbare Einwirkung der Stichflamme durch Trennung des Materials auszureichen wurden. Was das Material betrifft, so ist zu bemerken, daß seitens des Blechwalzwerkes der Nachweis über die vorschriftsmäßige Qualität erbracht worden ist. Zur weiteren Klärstellung wurden Probestäbe, möglichst in der Nähe der rissigen Stellen des Tenbrinks, des Oberkessels und der Verbindungsstutzen an Stellen, die anscheinend fehlerfrei waren, entnommen und, wo es anging, in der Richtung der Längs- und Quersäure. Aus Anlaß der Vorarbeiten ist an der rechten Ten-

brinkmantelhälfte, ungefähr in der Fortsetzung des besprochenen Risses ein Streifen von ungewöhnlichem Aussehen aufgefallen, an dem keine Undichtheiten bei der Druckprobe bemerkt wurden; auch ein Riß wurde mit der Meißelprobe nicht festgestellt. Durch nachträgliches Warmmachen wurde die Stelle in der That zum Reissen gebracht; zur Entnahme von Proben wurde sie nicht für geeignet befunden.

Die Materialprüfung ergab:

1. dass die Zerreissfestigkeit den Normen entspricht, mit Ausnahme eines Stabes, der 41,2 kg anstatt Maximum 40 kg aufweist;
2. dass die Zerreissfestigkeit in der Längsfaser mit 37 bis 38,6 kg größer ist, als die vom Lieferanten nachgewiesene mit 36 bis 36,6 kg, und dass ferner die Dehnung in der Längsfaser bis auf 23,5, in der Quersfaser bis auf 22 kg herabsinkt, während für die Lieferung mindestens 28 bezw. 27 kg nachgewiesen, und dass somit Unterschiede zwischen den Chargenproben und den an bestimmten Blechstellen entnommenen vorhanden sind;
3. dass sich in der Nachbarschaft der festgestellten Risse solche vorhanden, die mit dem Auge nicht wahrgenommen werden konnten.

Was ist nun die Veranlassung? Ist sie einzig und allein in mangelhafter Bearbeitung der Bleche in der Kesselschmiede, in der Abweichung von den seitens der Blechwalzwerke gegebenen Vorschriften zur Verhütung von Spannungen zu suchen, oder ist es möglich, dass die Eigenschaften des Materials nicht in allen Fällen oder an allen Stellen dem Probestabe entspricht? Für die Bearbeitung der Bleche sind die Vorschriften des Verbandes deutscher Grobblechwalzwerke maßgebend. Die wesentlichsten Punkte sind folgende:

1. die Kanten aller Kesselbleche müssen durch Hobeln oder Fräsen bearbeitet werden. Das Beschneiden mit der Schere ist ohne nachheriges Ausglühen unzulässig;
2. die Nietlöcher aller Kesselbleche müssen gebohrt werden;
3. die Kesselbleche dürfen nur in kaltem Zustande gebogen werden;
4. sollen an Kesselblechen im Schmiedefener Formveränderungen vorgenommen werden, so sind immer möglichst große Theile der Bleche der gleichzeitigen Erhitzung zu unterwerfen;
5. Bleche, welche geschweisförmig oder sonstwie im Feuer bearbeitet werden, müssen nachher in einem Flammofen im ganzen und auf einmal ausgeglüht werden, darnach muß man sie langsam erkalten lassen;
6. Formveränderungen an Blechen sollen nur in rothwarmem Zustande erfolgen, jedoch kann ein geringes Nachrichten in kaltem Zustande vorgenommen werden.

In der That wird in den Kesselschmieden von diesen Vorschriften aus Ersparnisrücksichten oder aus Mangel an geeigneten Einrichtungen in mancherlei Hinsicht abgewichen; es fragt sich nur, inwieweit solche Abweichungen ohne Gefahr für den Kessel gestattet werden können. In der Hauptsache sind die folgenden zu verzeichnen:

1. die mit der Schere behandelten Bleche werden nachher nicht ausgeglüht;
2. die Blechtafeln werden gelocht, hierauf jedoch nicht ausgeglüht;
3. die Bleche werden nicht kalt, sondern warm gewalzt, ohne nachheriges Ausglühen;
4. die im Feuer behandelten Stücke (Bördeln, Stauchen, Schweißen n. s. w.) werden auf dem offenen Schmiedefener und nicht im Glühofen ausgeglüht;
5. treten infolge von Fahrlässigkeit im Betriebe Ein- oder Ausbeulungen an Feuerblechen auf, so werden

die betroffenen Stellen mit Rücksicht auf die Kosten oft warm zugereicht, anstatt die Schüsse zu erneuern.

Zur Entscheidung der Frage, in welchem Maße Material oder Bearbeitung die Ursache von Rissen sind, hat Referent an die bedeutendsten Blechwalzwerke, unter Bezeichnung der vorerwähnten Abweichungen in der Behandlung der Bleche, die folgenden Fragen gerichtet:

a) Sind zur Vermeidung von Spannungen und Rissen die näher bezeichneten Abweichungen von den Vorschriften über die Bearbeitung der Flusseisenkesselbleche überhaupt unzulässig oder kann in jedem einzelnen Falle unter gewissen Vorsichtsmaßregeln von der Vorschrift abgesehen werden? und

b) Können ungeachtet, dass das Material bei der Probe die vorgeschriebenen Eigenschaften aufweist, vor der Bearbeitung nicht homogene Stellen oder Spannungen in derselben Blechtafel vorhanden sein?

Die Antworten, welche unverzüglich einliefen und eingehend behandelt waren, stimmten im wesentlichen überein. Die Walzwerke halten an der Forderung fest, dass die Vorschriften streng einzuhalten sind, und Abweichungen zu Vorkommnissen führen können, welche dem Materiale nicht zur Last zu legen sind; die etwaigen Folgen solcher Abweichungen hat der Besteller zu tragen. Das Ausglühen der im Feuer behandelten Stücke (Bördeln, Stauchen, Schweißen u. s. w.) nach vollendeter Bearbeitung in einem offenen Schmiedefener wird als ganz unzulässig bezeichnet, während das Warmbiegen der Bleche unter der Bedingung zulässig wäre, dass dieselben noch im dunkelrothwarmen Zustande die Walze verlassen, so dass die gefährliche Blauwärme und die daraus folgenden Spannungen vermieden werden. Ich glaube, dass dies schwer zu erreichen sein wird, und dass man das Kaltbiegen vorzieht.

Was die Materialfrage betrifft, so wird es für ausgeschlossen gehalten, dass ein Blech aus basischem Siemens-Martin-Material nebeneinander harte und weiche Stellen haben kann und Spannungen entstehen könnten, die zu Rissen der angedeuteten Art führen würden, zumal die Bleche in ausgeglühtem Zustande abgeliefert werden. Von einer Seite wird zugegeben, dass kleine, unhomogene Stellen in Platten vorkommen können, dass dieselben aber dann in Bezug auf Spannungen von minimaler Bedeutung sind, und dass ferner Zerreiß- und Dehnungsproben, die denselben Bleche entnommen werden, von einander abweichen können, doch mit so geringem Unterschiede, dass sie ohne besonderen Einfluss auf die Haltbarkeit eines Kessels sein können. Das warme Zurückrichten von deformirten Kesseltheilen an Ort und Stelle wird im allgemeinen als nicht zulässig angesehen, was nach den bestehenden Vorschriften zu erwarten war, da auch in diesem Falle die Blauwärme kann zu vermeiden ist, und Spannungen und Risse auftreten können; dagegen wird berichtet, dass bei Schiffskesseln mit Zurückrichten auf kaltem Wege gute Erfahrungen gemacht worden sind, ein Verfahren, das bekanntlich auch Cario warm vertritt. Der Vortragende kann sich jedoch mit diesem etwas gewaltsamen Verfahren nicht recht befriedigen; er glaubt, das Blech müsse doch darunter leiden. Auf Grund dieser Mittheilungen waren nach den bestehenden Verhältnissen die aufgetretenen Schäden auf Vorgänge in der Bearbeitung des Materials in der Kesselschmiede zurückzuführen.

Zum Schluss fasst Referent seine Mittheilungen dahin zusammen, dass bei einem zuverlässigen Material Verhütung von Schäden und Gefahren nur dann sicher zu erwarten sind, wenn bei Bearbeitung desselben den bestehenden Vorschriften ohne Abweichung Rechnung getragen wird; es ist also dafür zu sorgen, dass man immer weiches Material verwendet und hartes Material vermeidet. Das Mehr an Einrichtungs- und Herstellungskosten kann nicht in Betracht kommen gegenüber den anerkannt vorzüglichen Eigenschaften des Materials.

### Löthversuche mit der sogenannten Gufseisen-Löth-Pasta „Ferrofla“.

Ueber Löthversuche mit diesem Löthmittel berichtet Rndeloff in den „Mittheilungen aus den Königlich technischen Versuchsanstalten“, Jahrgang 1901, Heft 2.

Danach beruht das Verfahren von Friedrich Pich in Berlin zum Hartlöthen von Gufseisen im offenen Schmiedefener darauf, „die zusammenzulöthenden Gufseisenflächen während des Löthprocesses von Graphit zu befreien und gleichzeitig das geschmolzene Hartloth mit diesen in Rothgluth sich befindenden graphitfreien Flächen des Gufseisens unter Luftabschluß in innige Berührung zu bringen.“ Zur Entkohlung der Löthflächen verwendet Pich Kupferoxydul, welches mit einem Flusmittel (Borax) innig zu einer Pasta gemischt ist. Der Borax soll, während er beim Erhitzen des Gufseisens schmilzt, die gereinigten Löthflächen gegen Oxydation schützen, das an ihnen etwa noch vorhandene Oxyd aufnehmen und zugleich den Sauerstoff der Luft von dem Kupferoxydul abschleifen. Schmilzt nun bei stärkerem Erhitzen das Kupferoxydul, so soll es seinen Sauerstoff an die glühenden Gufseisenoberflächen abgeben und dieser sich mit dem Graphit des Gufseisens zu Kohlenoxyd und Kohlensäure verbinden, während das metallische Kupfer in sehr fein vertheiltem Zustande frei wird. Es legt sich dann mit dem zufließenden Hartloth, welches an der Löthfuge angebracht war, und die so neu entstandene Legirung soll sich mit den von Graphit befreiten, glühenden Löthflächen des Gufseisens verbinden, diese zusammenhaltend.

Zur Erprobung des Löthverfahrens wurden zwei Versuchsreihen ausgeführt, zu denen die Proben in der Versuchsanstalt gelöthet wurden. Das Gesamtergebnis dieser Versuche, welche in der Quelle ausführlich beschrieben sind, läßt sich dahin zusammenfassen, daß es bei sorgfältiger Ausführung möglich ist, nach dem Verfahren von Pich Löthungen an Gufseisen herzustellen, die praktisch die gleiche Festigkeit besitzen, wie das volle Material.

### Ueber die Herstellung der Rohre für die Coolgardie-Wasserleitung

bringen wir im Anschluß an unsere früheren Mittheilungen\* nachstehend eine ausführlichere Beschreibung.

Die Coolgardie-Wasserleitung erstreckt sich, wie erwähnlich sein dürfte, in einer Länge von etwa 530 km von Perth, der Hauptstadt Westaustraliens, bis nach Coolgardie und soll dem dortigen ausgelehnten Goldfeldes das nöthige Trink- und Nutzwasser in einer continuirlichen Menge von 227 150 hl liefern.

Die zur Verwendung gekommenen, nach Fergusons patentirtem Verfahren hergestellten Leitungsrohre haben 8,5 m Länge, 762 mm inneren Durchmesser und 6,4 mm Wandstärke. Als Material wurde saures Martineisen verwendet, wobei sich der Preis eines Rohres auf 16 £ 10 sh (= 337,43 M) stellte. Im ganzen waren 60856 solcher Rohre erforderlich; außerdem wurden noch 1000 Rohre von 8,2 mm Wandstärke gebraucht, welche im Stück 429,45 M kosteten. In diesen Preisen sind jedoch Verbindungsringe, Ankerplatten, Luft- und Wasserventile u. s. w. nicht mit eingegriffen; ebenso ist bei Angabe der Stückzahl die inzwischen beschlossene Ausbesserung der Leitung bis Kalgoorlie (64 km) nicht berücksichtigt.

Jedes Rohr besteht (Abbildung 1 und 2) aus zwei halbkreisförmig gebogenen und an ihren Enden verdickten Blechen. Die Verbindung erfolgt durch zwei Schließstangen von H-förmigen Querschnitt, in welche

die Enden der Bleche hineingepaßt und durch hydraulischen Druck befestigt werden. Die einzelnen Rohre werden miteinander durch einen schneideisernen Ring mit Bleieinlage verbunden (Abbildung 3). Die zur Herstellung der Rohre dienenden Bleche sind 1,2 m breit und 8,5 m lang. Sie werden zunächst in einem Walzwerk gerade gerichtet, dann mittels Kreissägen auf die richtige Länge geschnitten, hierauf behohlet und gestaucht. Die letzten beiden Operationen werden durch ein und dieselbe Maschine von besonderer Construction ausgeführt.

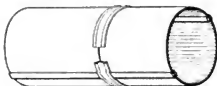


Abbildung 1. Verbindung zweier Rohrstücke.

Die gut ausgedachte Maschine besteht im wesentlichen aus einem massiven Bett, auf dem das Blech befestigt wird, und einem starken Querhaupt oder Schlitten, welches auf dem Bett nach beiden Richtungen gleitet und seine Bewegung durch eine schwere Schraubenwelle erhält. Die beiden Seitenbacken des Schlittens sind durch starke Bolzen verbunden und tragen die zum Hobeln und Stauchen dienenden Werkzeuge. An Hobelstählen sind auf jeder Seite vier vorhanden, von denen jeder folgende um ein Weniges



Vor dem Schließen. Nach dem Schließen.

Abbildung 2. Verbindung der beiden Rohrhälften.

über den vorhergehenden hervorragt; zum Stauchen trägt jede Seite des Schlittens acht Walzen, welche gegen die Kante des auf dem Bett mit hydraulischem Druck festgehaltenen Bleches drücken und von denen gleichfalls jede der folgenden ein wenig vorgelagert ist. Auf diese Weise wird das Hobeln und Stauchen der Blechen in einer Bewegung des Schlittens vollendet; vor der Umsteuerung der Maschine wird ein neues Blech eingespannt, dessen Bearbeitung beim Rückgang der Maschine erfolgt. Die Gleichförmigkeit der



Abbildung 3. Rohrverbindung.

schwalbenschwanzförmigen Verdickung wird durch ein weiteres verticales Walzenpaar gesichert, zwischen dem die Blechen unmittelbar nach dem Stauchen hindurchgeführt werden.

Das fertig behohlete und gestauchte Blech gelangt alsdann in eine „crimping machine“ benannte Presse, welche demselben die zur späteren Einführung zwischen die Biegewalzen nöthige Vorbiegung an den Enden erteilt. Die Vollendung der Biegung zu einer halbkreisförmigen Rohrehälfte geschieht in einem Biegewerk von 9,14 m Walzenlänge. Nachdem das Rohr zusammengestellt ist, werden die Flanschen der Schließstangen in einer Presse in kaltem Zustande schrittweise um die schwalbenschwanzförmig gestalteten Kanten der Bleche geprefst. Die Presse (Abb. 4), welche gleichzeitig zwei gegenüberliegende Schließstangen innen und außen zu schließen vermag, besitzt einen hydraulischen Druck.

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1898 S. 242 und 1901 S. 847.



lischen Cylinder, durch den ein Prefskolben bewegt wird. Diesem gegenüber ist ein Amboss angeordnet. Zur Pressung der inneren Flantschen der Schließstangen dienen zwei Gegengesenke, die in einem in das zu bildende Rohr eingeführten Hohlhorn radial verschiebbar sind und durch einen in der Hohlung des Hohlorns verschiebbaren Voldorn mit schrägen Endflächen nach außen bewegt werden können. Die Bleche sowie die Schließstangen werden während der Pressung durch umgelegte Ringstücke und Bolzen zusammengehalten und in ihrer Lage gesichert. Die fertigen Röhren werden alsdann auf einem Krahn einer Schere zugeführt, welche die hervorstehenden Enden der Schließstangen abschneidet. Jedes einzelne Rohr wird auf einen Druck von 28 Atm. geprüft. Die

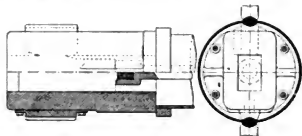


Abbildung 4. Presse.

geprüften Röhren werden in heisser Luft von etwa 120° C. getrocknet und dann mit einem Überzug von Asphalt, Theer u. s. w. versehen. Sie bleiben etwa 35 Minuten in diesem Bade und kommen dann auf eine große Drehbank, auf welcher sie 20 Minuten rotiren, um dem Überzug überall gleiche Dicke zu erteilen, wobei gleichzeitig ein Luftstrom hindurchgeblasen wird, während sie von aufsen mit Sand beworfen werden, um beim Verladen ein Aneinanderkleben zu vermeiden. Täglich werden über 1½ km Röhren fertiggestellt.

Wie behauptet wird, übertreffe nach den von der südastralischen Regierung angestellten Proben die Festigkeit der Schließstangenverbindung diejenige der Bleche selbst, und auch in Bezug auf Billigkeit und leichtes Gewicht soll das Fergusonrohr den genieteten und geschweißten Röhren überlegen sein.

(Nach „Iron Age“ vom 23. Januar 1902 und „Field“ Magazine, Mai 1900.)

#### Versorgung der Uralwerke mit mineralischen Brennstoffen aus Central-Sibirien.

Während das Uralgebirge einen räumlich sich weit ausbreitenden Reichtum an Erzen, besonders an Eisenerzen, besitzt, ist es in Bezug auf mineralische Kohle von der Natur nur spärlich bedacht. Die Uralhöfen sind daher für ihren Hochofenbetrieb vorwiegend auf Holzkohle angewiesen, und die Erzeugungsfähigkeit der Eisenwerke ist um so mehr beschränkt, als der Preis der Holzkohle je nach der Entfernung und entsprechend der Art des Transportes sich auf 10 bis 20 Kopeken f. d. Pud\* franco Hütte stellt. Es wird daher die Holzkohle ausschließlich für den Hochofenbetrieb verwendet, während zur Kesselheizung theilweise Torf und zur Generatorerzeugung stellenweise Holz benutzt wird. Auf moderner eingerichteten Hütten verwerthet man auch die Gichtgase der Hochofen zur Heizung von Winderhitzern und Dampfkesseln. Besonders bemerkenswerth ist das Vorgehen des Hüttenwerkes von Kischim, welches die ganze Anlage nach modernen Principien umbaut und eine große centrale Kraftmotoranlage zur Ausführung

bringt, bei welcher die Gichtgase zweier Hochofen größerer Profls und außerdem noch Generatorgase zur Verwendung kommen.

In Bezug auf die Brennmaterialversorgung der Hütten sei erwähnt, daß der Ural einzelne Lagerstätten fossiler Brennstoffe hat. So findet sich Anthracit, Braunkohle und auch Steinkohle, letztere bei Lunjewka, südwestlich von Bogolowsky. Hier ist sogar eine kleinere Anzahl Koksöfen im Betrieb; doch dürfte der erzeugte Koks wegen seiner Porosität und schwachen Structur den Anforderungen des Hochofenbetriebes nicht genügen. Die Frage der Versorgung mit dem nöthigen Brennmaterial ist für die Uralindustrie somit eine äußerst wichtige und die glückliche Lösung dieser Frage würde für die Weiterentwicklung der Industrie des Urals von großer Bedeutung sein. Das Project, Kohlen und Koks aus Südrussland, dem Donetzbecken zu beziehen, dürfte ohne den Bau einer neuen Eisenbahnlinie und die Einführung eines Minimaltarifs vor der Hand noch nicht zur Verwirklichung kommen. Große Erwartungen setzt man aber auf die sibirischen Steinkohlenlager, welche mit dem Bau der großen sibirischen Eisenbahn zum Abban gelangten. Vor allen Dingen kommen hier die Kohlenlager von Sadschenka in Frage, welche wegen ihrer besseren Verwendbarkeit für metallurgische Zwecke den Kohlen von Pawlodar, Jrkutsk und Krassnojarsk vorzuziehen sind und daher im Folgenden eingehender behandelt werden sollen.

Die Station Sadschenka in Central-Sibirien liegt 37 Werst östlich von der Station Taiga, von welcher die Zweigbahn nach der Gouvernementsstadt Tomsk führt. In dem unzugänglichen sibirischen Urwald, in einer bewaldeten Niederung, welche stellenweise durch Abbrand gelichtet ist, liegen die Kohlenwerke, von denen bis jetzt folgende Concessionen bekannt geworden sind:

1. die Anscherski Kohlenzeche, der Krone gehörig,
2. die Kohlenzeche von L. A. Michelson,
3. die Bergwerksgesellschaft von Lebedjansk,
4. die Concession von Wachter,
5. die Concession der Bogolowskischen Hüttenwerke im Ural.

Auf der Grube der Krone, den Zechen von Michelson und Lebedjansk wird Kohle gefördert, welche fast ausschließlich an die Sibirische Eisenbahn abgeliefert wird und zum Betriebe derselben dient. Auf der Wachterschen Concession wird nicht gearbeitet, während auf der Bogolowskischen zur Zeit Schürfarbeiten vorgenommen werden. Im Jahre 1902 sollen nach den getroffenen Einrichtungen auf der Grube der Krone bis zu 10 Millionen Pud Kohle gefördert werden. Auf der Zeche von Michelson dürfte im laufenden Jahr eine Förderung von 5 Millionen Pud erreicht werden. Die Ausbente der Lebedjanskischen Bergwerksgesellschaft bewegt sich noch in bescheidenen Grenzen; bis zu Ende des Jahres 1901 sind daselbst etwa 500 000 Pud Kohle gefördert worden. Die Mächtigkeit der Kohlenflöze beträgt 1,2 bis 3,5 m. Gefördert wird die Kohle unter reichlichem Wasserandrang aus einer Tiefe bis zu 70 m. Unter Zugrundelegung der Tiefe eines Bobrloches, welches bis auf etwa 95 m herabgetrieben wurde, hat man den Vorrath auf der Grube der Krone auf 300 Millionen Pud berechnet, während der ganze Bezirk daselbst einen Vorrath an Kohle von mehreren Milliarden Pud enthalten soll. Die Zusammensetzung der Kohle wird wie folgt angegeben:

Flüchtige Bestandtheile . . . .	13,00 %
Asche . . . . .	3,72 %
Schwefel . . . . .	0,46 %

Im Jahre 1901 sind auf der Grube der Krone 20 Koksöfen und auf der Zeche von Michelson ebenfalls 20 Koksöfen erbaut worden. Die Oefen der

\* Pud = 16,38048 kg.

ersteren sind im Herbst 1901 probeweise in Betrieb gesetzt worden, während die Oelen bei Michelson erst im Jahre 1902 dem Betrieb übergeben werden sollen. Auf der erstgenannten Grube werden mit den vorhandenen Oefen täglich etwa 2400 Pud Koks und auf der Michelsonschen Zeche etwa 3600 Pud Koks erzeugt werden können. Jedenfalls ist es als feststehend anzunehmen, daß die Sudschenka-Kohle einen guten Hochofenkoks liefert, und die Vergrößerung der bestehenden Kokereien dürfte nur von den geeigneten Mitteln abhängen, den Koks auf billige Weise zu den Uralhöfen zu befördern.

Bezüglich des Transports des Koks von Sudschenka zum Ural wird Folgendes mitgeteilt. Die Entfernung von Sudschenka bis Ekaterinburg, dem Mittelpunkt der Uralwerke, beträgt 1814 Werst, der Eisenbahntesttransport von Sudschenka bis Ekaterinburg würde sich demnach, selbst bei Gewährung eines Ausnahmetarifs von  $\frac{1}{100}$  Kopecen f. d. Pndwerst auf  $\frac{14}{100}$  Kopecen f. d. Pud Koks stellen. Die Gesteungskosten einschließlich Unternehmergewinn f. d. Pud Koks franco Station Sudschenka werden bei einem heutigen Kohlenpreis von etwa 8 Kopecen immerhin 14 Kopecen f. d. Pud betragen, so daß der Koks franco Uralhütte auf 28,5 Kopecen f. d. Pud zu stehen kommt. Um ein ersprießliches Arbeiten zu ermöglichen, dürfte jedoch der Koks nicht theurer als 25 Kopecen franco Uralhütte sein, demnach müßte der Ausnahmetarif für den Kohlentesttransport auf mindestens  $\frac{1}{150}$  Kopecen f. d. Pndwerst herabgesetzt werden.

Es ist auch vorgeschlagen worden, eine Verbilligung der Fracht durch die theilweise Benützung der sibirischen Flüsse — Tom, Ob, Irtsch, Tobol, Tura und Soswa — herbeizuführen. Gegen diese anscheinend günstige Lösung der Transportfrage werden indessen die folgenden Bedenken geltend gemacht:

Zunächst ist zu berücksichtigen, daß diese Flüsse weniger als die Hälfte des Jahres eisfrei sind und demnach auch nicht länger schiffbar sind. Dazu kommt, daß sie zeitweise, wie z. B. im Sommer 1901 die Soswa, nicht genügend Wasser führen, um der Schifffahrt die erforderliche Tiefe zu bieten. Auf jeden Fall müßte daher bei Benützung der Flußläufe während eines Zeitraums von noch nicht 6 Monaten der ganze Jahresbedarf einer Hütte gedeckt werden, wobei nicht außer Acht zu lassen ist, daß Kohle sowohl wie Koks nach einer Lagerung von 6 bis 9 Monaten ganz erheblich an Heizwerth verlieren und die Kohle durch längere Lagerung auch ihre Backfähigkeit einbüßt. Ferner ist zu berücksichtigen, daß durch die bei dem Flußtransport erforderlichen Umladungen der Koks in seiner Stückgröße Schaden leidet und sich, je nach der Festigkeit desselben, eine größere oder kleinere Menge Kleinkoks bilden wird, welcher für den Hochofenbetrieb nicht verwendbar ist. Es hat also den Anschein, daß die Vortheile der Beförderung auf dem Wasserwege durch dabei unvermeidlichen Verlust an Qualität und Quantität des Transportgutes wieder aufgehoben werden.

Nach Lage der Sache kann somit ein abschließendes Urtheil über die Verwendung sibirischen Brennmaterials für die Uralwerke heute noch nicht abgegeben werden. Dagegen dürfte die Entwicklung des Steinkohlenbergbaues von Sudschenka die Begründung einer Eisenindustrie in Sibirien selbst mit sich bringen. Wenngleich auch die östlich vom Baikalsee gelegenen Mamotowschen Eisenwerke durch das Fallisement des Hauses zur Betriebseinstellung gekommen sind, so wird doch ein etwa in der Gegend von Krassnojarsk am Jenissei angelegtes Eisenhüttenwerk, welches nur den Bedürfnissen Central-Sibiriens genügen will, recht vortheilhaft arbeiten können. Von Sudschenka bis Krassnojarsk beträgt die Entfernung mit der Eisenbahn etwa 450 Werst, so daß der erforderliche Koks während des ganzen Jahres leicht mit der Eisenbahn verfrachtet werden kann. Nach den bis jetzt vor-

liegenden geologischen Erforschungen sind Eisenerze in nächster Nähe von Krassnojarsk vorhanden. Außerdem kämen hierfür die Eisenerzlager in den Flußgebieten des Jenissei, Abakan und Alakan in Frage. Diese Erze würden auf dem Wasserwege bis zur Hütte gebracht werden können. Es ist wohl anzunehmen, daß durch diese günstigen Vorbedingungen die Unternehmungslust geweckt werden und in Zukunft eine Eisenindustrie in einem neuen Gebiete entstehen wird, das durch den Bau der großen Sibirischen Eisenbahn in so mannigfacher Beziehung neu belebt wurde.

(Nach den „Berichten über Handel und Industrie“ vom 8. März 1902.)

### Schlagwetterexplosionen über Tage.

Daß Schlagwetterbildungen sich nicht nur in den Grubenräumen der Kohlezechen, sondern auch über Tage in den Kohlenwäschsen vollziehen, ist durch wiederholte kleine Explosionen bewiesen worden, welche in den Feinkohlenthürmen oder Trockensumpfen mehrerer Zechen (Dahlbusch, Louise, Holland), vorzugsweise nach Bildung von Hohlräumen infolge theilweiser Entleerung stattgefunden haben. Es kann als sicher angenommen werden, daß es sich bei allen diesen Entzündungen oder Explosionen um Methan handelt. Diese Annahme wird bestätigt durch eine Wetterprobe, welche auf der Schachtanlage Consolidation III/IV in einem Vorrathsturm kurze Zeit nach Entstehung eines Hohlraumes entnommen worden ist, und neben 0,24 % CO<sub>2</sub> einen Gehalt von 1,19 % CH<sub>4</sub> aufwies.

Wie es scheint, handelt es sich nur um kleine Mengen von Grubengas, welche sich in den Hohlräumen ansammeln; immerhin reicht ihre Menge aus, um die Luft bis zur Explosionsfähigkeit anzureichern.

Zur künftigen Vermeidung der Beschädigung von Betriebseinrichtungen und der Verletzung von Menschen ergibt sich von selbst, daß in denjenigen Räumen, in welchen sich Vorrathstrichter, Kohlenthürme und Trockensumpfe befinden, die Benützung offenen Lichtes vermieden wird; und zwar müssen Wetterlampen nicht nur bei den Entleerungsarbeiten benützt werden, sondern es sind auch offene Gasflammen, welche sich über oder in der Nähe der Kohlenmengen befinden, durch geschlossene Lampen zu ersetzen. Um dem Grubengas dauernd einen Ausweg aus den Thürmen zu geben, dürfte es sich empfehlen, in der Mitte jedes einzelnen ein senkrechtes, mit großen Löchern versehenes Rohr einzubauen und bis in das Freie empor zu führen. Stehen die Thürme unter einem Dache, so ist dieses mit mehreren, hinreichend großen Öffnungen zu versehen, welche im Falle einer Explosion den Gasen ungehinderten Anstrich gewähren. Werden diese Vorsichtsmaßregeln ausgeführt, so steht nicht zu befürchten, daß über Tage Leben und Gesundheit von Arbeitern dem Grubengas zum Opfer fallen.

„Glückauf“ 1901 Nr. 33.

### Dr. Georg v. Siemens Verdienste um große Eisenbahnunternehmungen.

Mit dem am 23. October 1901 verstorbenen Dr. Georg v. Siemens ist ein Mann aus dem Leben geschieden, der sich um die Ausbreitung der deutschen Industrie und dadurch mittelbar auch des deutschen Eisenhüttengewerbes die bedeutendsten Verdienste erworben hat. Zuerst Vertreter der Firma Siemens & Halske beim Bau der indo-europäischen Telegraphenlinie, trat er im Jahre 1870 als Director bei der Deutschen Bank ein. In dieser Stellung gründete er im Jahre 1889 die bekannte anatoische Eisenbahngesellschaft, welche im Anschluß an die kleine, in elendem banlichen Zustand befindliche Eisenbahn von Haidar-pascha nach Ismid (92 km) in der kurzen Zeit bis Ende 1893 die erste Strecke bis Angora (578 km) und

bis August 1896 auch die Abzweigung von Eskisehir bis Konia (444 km) baute. Neben diesen großen Leistungen ging noch der Erwerb der sogen. orientalischen Eisenbahnen her, d. h. der Bahn von Bellova (Ostrumelien) nach Konstantinopel und Dedeagatsch und von der serbisch-türkischen Grenze nach Salonik (264 km). Im Jahre 1891 wurde auch die Concession für eine von Salonik nach Monastir führende 218 km lange Bahn erworben, deren Bau im Juni 1894 vollendet war. Innerhalb vier Jahren vom Erwerb der ersten Concessionen an sind unter Siemens Leitung also 1240 km neue Bahnen gebaut, 1264 km unter seiner thätigsten Mitwirkung reorganisiert. Gleich nach Eröffnung der letzten Strecke der anatolischen Bahn begannen die langwierigen Verhandlungen mit der türkischen Regierung über den Bau der Bagdadbahn (Fortsetzung der anatolischen Bahn über Bagdad bis zum persischen Golf), welche kurze Zeit nach dem Tode v. Siemens einen günstigen Abschluss fanden.

Die Bagdadbahn wird etwa 2500 km lang werden; mit dem Erwerbe bezw. dem Bau von 5000 km Eisenbahn, von welchen 3822 km, nämlich Bellova Konstantinopel-Haidar-Pascha-persischer Golf als eine zusammenhängende Linie betrieben werden können, ist also Siemens Thätigkeit und Namen aufs engste verbunden. An der Schaffung und Ausdehnung der elektrischen Bahnen in Deutschland und im Ausland ist Siemens durch seine Thätigkeit in der Allgemeinen Electricitätsgesellschaft, sowie später in der Actiengesellschaft Siemens & Halske stark beteiligt gewesen, auch hat er die allgemeinen Interessen der Electricität bei der Berathung der sie betreffenden Gesetze im Reichstag mit Energie und Geschick vertreten.

(Nach der „Zeitung des Vereins Deutscher Eisenbahn-Verwaltungen“ 1902, Nr. 26.)

### Das 200jährige Jubiläum der Uraler Roheisenindustrie

hat sich nach der Rigaischen „Industrie-Zeitung“ am 15. December v. J. vollzogen, da an dem gleichen Tage des Jahres 1701 der erste Roheisenabstich aus dem Hochofen der Newjanskischen Fabrik erfolgte, welche als erste Roheisenhütte des Urals auf Anordnung und Kosten der Krone in den Jahren 1699 bis 1701 erbaut worden war. Das Ereigniß wurde durch eine Feier begangen, bei welcher Gelegenheit der Director der Fabrik, Bergingenieur Thibaut-Irignol, eine historische Uebersicht über die Entwicklung der letzteren mittheilte, aus welcher hervorgeht, daß die Fabrik bereits im Jahre 1702 dem Tulaschen Schmidt Nikita Demidow übergeben wurde, in dessen Geschlecht sie bis zum J. 1769 verblieb, wo sie in den Besitz des Kaufmannes Sswa Jakowlew überging, dessen Nachkommen sie noch gegenwärtig gehört.

### Tunner-Denkmal.

Zur Errichtung des für Peter Ritter von Tunner in Leoben geplanten Denkmals sind, nach einer Mittheilung der „Oesterreichischen Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen“ vom 1. März, bis jetzt im ganzen 19346,00 Kronen eingegangen. Wir erinnern, indem wir von diesem Stand der Angelegenheit Kenntniß geben, nochmals an unsere Aufforderung zur Unterstützung des Unternehmens\* und bitten, die edle Sache durch Beiträge weiter zu fördern, damit dem um das Eisenhüttenwesen hochverdienten Manne bald ein sichtbares Zeichen der Dankbarkeit erstelt.

\* „Stahl und Eisen“ 1901 Heft 12 S. 672.

## Vierteljahrs-Marktberichte.

(Januar, Februar, März 1902.)

### I. Rheinland-Westfalen.

Die gegen den Schlaf des Vorjahrs eingetretene Klärung und Beruhigung der Marktlage hat im neuen Jahr weitere Fortschritte gemacht. Man gelangte ziemlich allgemein zu der Ueberzeugung, daß der Tiefpunkt des Niedergangs nimmehr überwunden sei und der gesamte Eisenmarkt einer langsamen, aber andernden Aufbesserung entgegengehe. Zu dieser Stimmung haben nicht zum wenigsten die Besprechungen einer Reihe von größeren Werken beigetragen. Wenn diese Besprechungen sich auch noch nicht zu einem bestimmten Uebereinkommen verdichteten, so haben sie doch die Wiederkehr des Vertrauens mächtig gefördert. Infolgedessen hob sich der allgemeine Preisstand, wenn er auch die Selbstkosten noch keineswegs erreicht hat.

Die Ausfuhr nahm unter dem Schutze der von verschiedenen Verbänden gezahlten Vergütung einen erneuten Aufschwung, welcher zweifellos dem gesamten Eisengewerbe zu gute kommt.

Die früher angehäuften Materialvorräthe nahmen von Monat zu Monat ab. Ungeachtet der bisherigen, freilich nicht das Nothdürftigste deckenden Preiserhöhungen ist der Verkauf für den nächsten Bedarf recht lebhaft gewesen. Da die jetzigen Preise immer noch nicht lohnend sind, ist es nur natürlich, daß die Werke nicht auf längere Zeit hinaus verkaufen wollen, wie es denn überhaupt nur im wohlverstandenen Interesse der Hersteller und der Verbraucher liegen dürfte, jeweils nicht über ein Vierteljahr hinaus abzuschließen.

Auf den Kohlen- und Koksmarkt hat der außergewöhnlich milde Winter einen sehr ungünstigen Einfluß ausgeübt. Bei dem naturgemäßen geringeren Bedarf und dem allzeit günstigen Wasserstand konnten die wohlgefüllten Kohlenlager kaum in Angriff genommen werden, und müssen gerade diese Lagermengen den Markt noch längere Zeit erheblich belasten. Das Kohlsyndicat hat deshalb auch beschlossen, ab 1. April d. J., — theilweise mit Rücksicht auf die erhöhte Betheiligungsziffer —, die Einschränkung um weitere 4%, also auf 24% zu erhöhen. — Die Koke-reien hatten im letzten Vierteljahr ebenfalls unter Absatzschwierigkeiten sehr zu leiden und mußten große Einschränkungen in Höhe von ungefähr 40% vornehmen. — Bei so geringer Nachfrage nach Brennmaterial ist die Zahl der Feierschichten allmählich derart gestiegen, daß zur Herabsetzung derselben allgemein zu Arbeiterentlassungen übergegangen werden muß.

Die Kokspreise wurden ab 1. Januar d. J. herabgesetzt, während die Kohlenpreise bis 1. April d. J. vertraglich in nicht abzuändernder Höhe festgelegt waren.

Auf dem Eisenerzmarkt griff im Berichtsvierteljahr eine bessere Stimmung noch nicht Platz. Die Sieger Gruben mußten sich entziehen, den bedrängten Hochofenwerken die Abnahmefrist um ein volles Jahr zu verlängern. Neben der allgemeinen Preisermäßigung von 21  $\mathcal{M}$  auf 16  $\mathcal{M}$  für Rostspath wurde dem Roheisensyndicat für Spiegeleisen gleich wie im vorigen Jahre eine Ausfuhrvergütung in Höhe von 2  $\mathcal{M}$  f. d. Tonne bewilligt. Die Ermäßigung der

Preise hat aber in keiner Weise zu einer Belebung des Geschäfts beigetragen. Förderung und Absatz ist in den ersten Monaten des laufenden Jahres noch weiter zurückgegangen, veranlaßt zum Theil auch durch die außerordentlich billigen Wasserfrachten, wodurch der Bezug ausländischer Erze sehr begünstigt wird.

Im Dill- und Lahnggebiet ist die Marktlage dieselbe wie im Siegerlande.

In der Lage des Roheisenmarktes darf eine kleine Wendung zum Besseren verzeichnet werden. Die Kaufkraft der inländischen Händler und Verbraucher wurde eine regere und es wurden außerdem größere Posten nach dem Auslande abgesetzt, wodurch der heimische Markt in wünschenswerther Weise entlastet wurde und die Vorräthe auf den Hüttenwerken eine Verminderung erfuhren. Infolge der verstärkten Nachfrage konnten die Preise für Hämatit- und Gießereisen am 8. März um je 2. # f. d. Tonne erhöht werden.

Auf dem Stabeisenmarkte trat man in das neue Jahr mit der Gewisheit ein, endlich aus dem Banne der Noth- und Zwangsverkäufe erlöst zu sein. Die Nachfrage belebte sich von Woche zu Woche, die Abnahme erfolgte reichlicher, neue Abschlüsse wurden gethätigt, und die zunehmende Geneigtheit, auf längere Fristen abzuschließen, deutete zweifellos darauf hin, daß man nicht mehr befürchtete, am Einkauf zu verlieren. Unter diesem Anwachen des Vertrauens konnte denn auch die so überaus nothwendige Aufhebung der durchweg noch verlustbringenden Preise ihren weitem Fortgang nehmen. Nach alter Erfahrung regte dieses Anzeichen der Preise seinerseits nun wieder die Kaufkraft an und man darf somit einem befriedigenden Frühjahrsgeschäft um so mehr entgegensehen, als unter dem Einfluß des leichten Geldstandes die Rauhthätigkeit sich im laufenden Jahre wieder heben wird.

Der Drahtmarkt trat mit dem Jahresbeginn in eine gänzlich neue Phase insofern, als neben der Erneuerung bzw. Neubildung des Walzdrahtsyndicats und des Drahtstiftsyndicats es noch vor Jahreschluss gelungen war, das Walzdrahtsyndicat auch über die Ansuhr von Walzdraht zu erstrecken. In welchem Maße diese Vereinheitlichung der Ansuhr in quantitativer Hinsicht gewirkt hat, wird sich erst später an der Hand der Statistik übersehen lassen. Dafs aber den Schädigungen, welche früher den inländischen Verbrauchern durch den übermäfsigen Wettbewerb in der Walzdrahtansuhr zugefügt worden sind, damit ein Ende gemacht worden ist, leidet keinen Zweifel.

Der Inlandbedarf ist merklich reger geworden und berechtigt zu der Hoffnung, daß die Werke wieder demnachst vollen Betrieb werden führen können.

Auf dem Grobblechmarkt entwickelte sich die zuversichtlichere Stimmung, die sich bereits zu Ende des letzten Vierteljahres 1901 geltend gemacht hatte, in erfreulicher Weise weiter.

Gleich vom Beginn des Jahres an gestaltete sich die Nachfrage nach Grobblechen im Vergleich zum Vorjahr recht lebhaft, und es konnten im verfloffenen Vierteljahr belangeiche Mengen abgeschlossen werden. Dabei handelte es sich zum weitaus grössten Theil um Material für bestimmte Objecte, dessen Abruf den getroffenen Vereinbarungen gemäfs als gesichert betrachtet werden kann, speciell um Material zu Locomotiven, von Kessel-, Constructions- und Schiffsbleche. Handelsbleche wurden nur zur Abnahme in jeweils drei Monaten verkauft.

Mit der Steigerung der Nachfrage konnte auch eine Anbesserung der Preise, insonderheit für Handels- und Constructionsbleche, durchgeführt werden.

Was Feinbleche betrifft, so war bei sehr ungenügenden Preisen die Beschäftigung der Werke für Inland und Ausland ziemlich genügend. Das seit langer Zeit verlustbringende Geschäft hat das bisher

nicht für möglich Gehaltene herbeigeführt, nämlich den Zusammenschluss fast aller deutschen Feinblechwerke zu einem Syndicat. Es ist zu hoffen, daß dadurch wieder gesunde Verhältnisse in diesen Geschäftszweig kommen werden.

Die Beschäftigung der Werke in Eisenbahnmateriale verlief befriedigend. Von Privatunternehmungen sind allerdings nennenswerthe Bestellungen nicht eingegangen, und die Bahnst. scheint noch nicht rege geworden zu sein.

Im Maschinenbau lag ziemlich gute Beschäftigung vor, wenn auch die erzielten Preise sehr zu wünschen übrig liefsen.

Im Brückenbau zeigte sich eine geringe Besserung des Geschäfts. Aufträge gingen reichlich ein; die Preise waren zwar immer noch sehr gedrückt, aber doch etwas besser als im vorangehenden Vierteljahr.

Die Infolge des scharfen Wettkampfes erheblich unter die Selbstkosten gefallenen Röhrenpreise erfuhren durch die inzwischen erfolgte Bildung des Deutschen Gnsröhren-Syndicats, Act.-Ges. in Köln, dem einstweilen die sämtlichen westdeutschen Röhrengiefsereien mit über 70 % der gesammten Röhrenproduction Deutschlands angehören, die dringend erforderliche Correctur. Die Nachfrage wurde recht lebhaft und auch vom Auslande haben während der Berichtsperiode weitere größere Aufträge herein genommen werden können, so daß die Aussichten für diesen Betriebszweig in günstigerem Lichte erscheinen, als dieses bisher der Fall war.

Die Preise stellen sich wie folgt:

	Monat Januar	Monat Februar	Monat März
<b>Kohlen und Koks:</b>			
Flammkohlen . . . .	10,25 - 10,75	10,25 - 10,75	10,25 - 10,75
Koks-kohlen, gewaschen . . . .	10,50	10,50	10,50
" meirte, z. Zerk. . . .	15,00	15,00	15,00
Koks für Hochofenwerke . . . .	15,00	15,00	15,00
" Bessenerbetriebe . . . .	15,00	15,00	15,00
<b>Erze:</b>			
Roheisenth. . . . .	11,50	11,50	11,50
Groß-Spatheisenerz . . . .	16,00	16,00	16,00
Somoroostro f. a. B. . . .	16,00	16,00	16,00
<b>Roheisen: Gießereisen</b>			
Preise f. Nr. 1 . . . .	63,00	63,00	63,00
ab Hütte f. Nr. 1 . . . .	59,00	59,00	59,00
" f. Nr. 2 . . . .	63,00	63,00	63,00
Bessemer ab Hütte . . . .	63,00	63,00	63,00
Preise f. Qualitäts-Pud. . . .	60,00	60,00	60,00
ab f. d. eisen Nr. 1 . . . .	60,00	60,00	60,00
Siegen f. Qualitäts-Pud. . . .	60,00	60,00	60,00
Stahleisen, weißes, mit . . . .	62,00	62,00	62,00
nicht über 0,1% Phosphor, ab Siegen . . . .	62,00	62,00	62,00
Thomasisen mit mind. . . .	58,00	58,00	58,00
destens 1,5% Mangan, frei Verbrauchstelle, netto Cassa . . . .	58,00	58,00	58,00
Dasselbe ohne Mangan . . . .	72,00	72,00	72,00
Spiegelisen, 10 bis 12% . . . .	65,00	65,00	65,00
Engl. Gießereiroheisen . . . .	65,00	65,00	65,00
Nr. III, franco Ruhrort . . . .	46,00	46,00	46,00
Luxemburg: Puddelisen ab Luxemburg . . . .	46,00	46,00	46,00
<b>Gewalztes Eisen:</b>			
Stabeisen, Schweifs- . . . .	115,00	115,00	115,00
Flufs- . . . .	106,00	106,00	106,00
Winkel- und Faconsisen zu ähnlichen Grandpreisen als Stabeisen mit Aufschlägen nach der Scala . . . .	110,00	110,00	112,50
Träger, ab Burbach . . . .	100,00	100,00	100,00
Bleche, Kessel- . . . .	120,00	120,00	120,00
" dünne . . . .	125,00	125,00	125,00
Stahlrohr, 3,5 mm netto ab Werk . . . .	115,00	115,00	115,00
Draht aus Schweifsisen, gewöhnl. ab Werk etwa besondere Qualitäten . . . .	115,00	115,00	115,00

Dr. Beumer.

## II. Oberschlesien.

**Allgemeine Lage.** Das Berichtsvierteljahr brachte auf dem Eisen- und Stahlmarkt eine Besserung der Verhältnisse. Nach Abschlufs der Inventuren begann bereits im Januar die inländische Nachfrage sich zu regen und die Händler suchten ihre Lager für den Frühjahrsbedarf zu ergänzen. Allgemein schien das Vertrauen zu einer gesunden Entwicklung der Verhältnisse zurückzukehren. Der ungemessene flüssige Geldstand, wie er seit Anfang der neunziger Jahre nicht bestanden, unterstützte das Wiederaufleben der Unternehmungslust und brachte die Verbräucher zu der Überzeugung, daß der Tiefpunkt des wirtschaftlichen Niederganges überwunden sei. Auch der speculative Bedarf wagte sich hervor, angeregt durch eine Vereinbarung der deutschen Walzwerke, welche zunächst Preisaufbesserungen für Walzeisen zur Folge hatte und des weiteren die Organisation eines allgemeinen deutschen Walzwerksverbandes anstrebt. Günstig auf den Eisenmarkt wirkte ferner die lebhaftere Entwicklung der Geschäftslage in den Vereinigten Staaten, wodurch auch der englische und belgische Eisenmarkt eine Festigkeit erfahren haben. Es mußte aber hervorgehoben werden, daß die geringe Aufwärtsbewegung bei weitem noch keine normalen Verhältnisse im Eisengeschäfte geschaffen hat, vielmehr mangelt es den Werken in den meisten Betrieben noch an ausreichender Beschäftigung und auch die Verkaufspreise sind theilweise noch verunsichernd. In dem für die Eisenindustrie so wichtigen Rangewerbe zeigt sich leider immer noch eine starke Zurückhaltung. Was den Altsisenmarkt anbetrifft, so setzte im verfloßenen Vierteljahr die Speculation erneut ein, begünstigt durch die Ausfuhr von Altsisen und trieb die Preise dieses Materials zeitweilig zum Schaden der Siemens-Martinwerke auf eine Höhe, wie sie in der natürlichen Entwicklung der Geschäftslage nicht begründet war.

**Kohlen.** Die Nachfrage nach Kohlen aller Art schwächte sich im Berichtsquartal erheblich ab. Schuld daran waren theils die ungewöhnlich milde Witterung, welche nur vorübergehend durch einzelne Frosttage unterbrochen wurde, theils die Hoffnung der Verbräucher, schon vom 1. März ab zu billigeren Preisen einkaufen zu können. Diese Hoffnung hat sich insofern auch erfüllt, als die oberschlesischen Gruben vom 1. April ab wieder den üblichen Sommerabschlag eintreten lassen und die Preise für alle Sorten unter 40 mm, sowie für Klein- und Förderkohlen um 60  $\frac{1}{2}$  f. d. Tonne mit der Maßgabe ermäßigen, daß auf diese 60  $\frac{1}{2}$  der Sommerabschlag in Anrechnung zu kommen hat. Da diese Preisermäßigung schon Anfang März bekannt gegeben war, so gestaltete sich der Versand im letzten Vierteljahrsmonat recht günstig, was die Einlegung einer größeren Zahl von Feierschichten zur Folge hatte. Arbeiterentlassungen fanden aber nicht statt. Der Absatz von Grobkohlen gestaltete sich nach erfolgter Fördereinschränkung im ganzen befriedigend. Daß der Verkauf an Hausbrandkohlen infolge des andauernden milden Wetters sowie hinter demjenigen des Vorjahres zurückbleiben würde, war nicht vorauszusehen, und so mußte der größte Theil der Vorräthe, welche die Gruben im Januar und Februar zu räumen hofften, ins zweite Vierteljahr mit hinübergenommen werden. Für Industriekohlen stockte zwar der Absatz in der ersten Quartalshälfte, er besserte sich aber Mitte Februar so erheblich, daß die Bestände geräumt werden konnten. Nach Eröffnung der Schifffahrt, welche diesmal in den ersten Märztagen erfolgte, hob sich auch die Verfrachtung von Förder- und Klein-Kohlen nach dem Küstengebiet. Anfangs April kommen die Ziegeleien und Kalkbrennereien wieder in Betrieb, was auf die Verladung der Kleinkohlensorten nicht ohne Einfluß bleiben wird. Koks kohlen waren Anfangs vernach-

lässigt, es machten sich aber Ende März schon Zeichen für eine Besserung bemerkbar.

Der Gesamtversand an Kohlen zur Hauptbahn betrug:

im I. Quartal 1902 . . . . .	3 737 670 t
„ IV. Quartal 1901 . . . . .	4 415 280 t
„ I. Quartal 1901 . . . . .	4 406 350 t

entsprechend einer Abnahme von 15,34 % gegenüber dem Vorquartal und einer solchen von 15,18 % gegenüber dem gleichen Quartal des Vorjahres.

**Koks.** Die Koksanstalten hatten infolge der Einschränkung der Roheisenerzeugung und der schlechten Beschäftigung der Gießereien für ihre Erzeugnisse keinen ausreichenden Absatz und waren gezwungen, sehr erhebliche Koks mengen zu stapeln. Da sich die Verhältnisse auf dem Roheisenmarkt aber gegen Quartalschluß günstiger gestalteten, so trat auch in der Koksverladung eine Besserung ein. Kleinkoks und Zünder konnten der Production entsprechend untergebracht werden.

**Roheisen.** Auf dem Roheisenmarkt trat die ersuchte Besserung im Berichtsvierteljahr endlich ein und die Werke waren in der Lage, nicht nur die laufende Erzeugung, sondern auch Theilmengen der großen Vorräthe zu verladen, allerdings noch immer zu Preisen, welche sich an der Grenze der Selbstkosten bewegten. Wenn die Nachfrage nach Fertigware, wie zu erwarten ist, anhält und die außerordentlich hohen Altzeigpreise nicht wesentlich zurückgehen, dürften die Roheisenbestände in Oberschlesien bald aufgebraucht sein und die im vorigen Jahre niedergelegenen Oefen wieder in Betrieb gesetzt werden. Nicht unerhebliche Mengen wurden exportirt und in Gebiete verladen, wohin oberschlesisches Roheisen bisher noch nicht verkauft worden ist.

Die ausländischen, sehr hohen Erzpreise haben sich im Vergleich zum Vorjahre wesentlich nicht geändert. Gestiegen ist infolgedessen der Verbrauch von oberschlesischen Brauneisenerzen, welche den meisten Hochoefenwerken auf eigenen Förderungen zur Verfügung stehen.

**Stabeisen.** Dank den Vereinigungsbestrebungen der deutschen Walzwerke festigte sich die Lage des Stabeisenmarktes im Berichtsquartal. Der Handel schritt endlich zur Ergänzung seiner stark gelichteten Lager, durch Abraf an alte Abschlüsse und Thätigung neuer zu etwas höheren Preisen. Recht umfangreich gestaltete sich der Eingang von Aufträgen für die Feinstrecken, aber auch Mittelstrecksorten hatten zufriedenstellenden Absatz. Dagegen fehlte es den sogenannten Grobstrecken, welche hauptsächlich Constructionseisen herstellen, an Arbeit. Die Preise für diese Eisensorten blieben nach wie vor gedrückt und stark verunsichernd.

Am Vierteljahrschluß lag für sogenannte Handels-eisen — Mittel- und Feinstrecksorten — eine Fülle von Arbeit vor, zu Preisen freilich, die angesichts der gegenwärtigen Roheisen-, Kohlen- und Altzeigpreise den Werken immer noch keinen Gewinn liefen. Von der Lösung der Walzwerksverandsfrage wird das zukünftige Schicksal der deutschen Walzeisenindustrie abhängig sein.

**Draht.** Hinsichtlich des Drahtmarktes kann auch für das verfloßene Vierteljahr, dank der guten Organisation dieses Geschäfts, zufriedenstellend berichtet werden. Die Beschäftigung der Werke war gut bei unveränderten Preisen.

**Grobblech.** Die Grobblechwerke waren während der Berichtszeit ungleichmäßig, im allgemeinen jedoch unzureichend beschäftigt. Bezüglich der Preisstellung kam den Werken der Umstand zu gute, daß vier Werke, welche bislang dem Grobblechverhande nicht angehört hatten und die Verbandspreise beständig unterboten, Anfang März dieses Jahres dem Grobblechverbande beitraten.

**Feinblech.** Die Feinblechwalzwerke waren im abgelaufenen Vierteljahr völlig ausreichend beschäftigt

und mußte auch noch ein großer Theil der Erzeugung für spätere Lieferung auf Lager genommen werden, was sonst nur in Bezug auf russische und rumänische Dacheisen in den Wintermonaten zu geschehen pflegt. Das Hauptereigniß während der Berichtzeit ist die stattgehabte Bildung des deutschen Feinblechsyndicats. Wenn dieses Syndicat auch in der Lage war, den vorher verlustbringenden Preis zu beseitigen, so brachten es die durch Bildung einer so großen neuen wirthschaftlichen Vereinigung hervorgerufenen mannigfachen Umstände mit, daß diejenigen Werke, welche vor dem Verbandschluß zu niedrigeren Preisen stark vorverkauft hatten, reichlich beschäftigt waren, während sich andere Werke, welche im Verkauf zu den früheren verlustbringenden Preisen zurückgehalten hatten, in Arbeitsnoth befanden. Diese Zeit ist indessen eine vorübergehende und es steht zu erwarten, daß das auf einer wohl durchdachten Grundlage geschaffene Feinblechsyndicat alle berechtigten Ansprüche seiner Mitglieder zu erfüllen in der Lage sein wird.

**Eisenbahnmateriale.** Die Werke, welche sich mit Herstellung von Eisenbahnmateriale befassen, hatten sich, wie schon seit langem, auch im verflossenen Vierteljahr über schlechte Preise und größtentheils auch über völlig unzureichende Beschäftigung zu beklagen. Die Erwartung, daß der notleidenden Eisenindustrie seitens des Eisenbahnsektors größere Aufträge als bisher zugeführt werden würden, hat sich im abgelaufenen Vierteljahr leider nicht erfüllt.

**Eisengießerei und Maschinenfabriken.** In den Eisengießereien hat sich der Beschäftigungsgrad zwar etwas gebessert, doch blieben die erreichten Preise unzureichend. Für Stahlformguß herrschte ungenügende Beschäftigung. Die Maschinenfabriken hatten eine etwas lebhaftere Nachfrage aufzuweisen. An Anfragen mangelte es nicht, dagegen an Auftragserteilungen, die nur mit großen Opfern und Mühe hereinzuholen waren.

#### Preise.

Roheisen ab Werk:	4 f. d. Tonne	60 bis 62
Gießereiroheisen . . . . .	60	bis 62
Hämatit . . . . .	70	78
Qualitäts-Puddelroheisen . . . . .	—	55
Qualitäts-Siemens-Martinroheisen . . . . .	—	58
Gewalztes Eisen, Grundpreis		
durchschnittlich ab Werk:		
Stabeisen . . . . .	100	125
Kesselbleche . . . . .	150	160
Flusseisenbleche . . . . .	130	140
Dünne Bleche . . . . .	125	135
Stahlraht 5,3 mm . . . . .	—	125

Gleiwitz, den 7. April 1902.

*Eisenhütte Oberschlesien.*

### III. Großbritannien.

Middlesbrough-on-Tees, 9. April 1902.

In den ersten drei Monaten dieses Jahres haben sich die Roheisenpreise hier langsam und stetig gehoben; am fühlbarsten machte sich das Steigen im Februar. Die in meinem Januar-Berichte ausgedrückte Vermuthung, daß es möglich sein würde, hiesiges Eisen nach den Vereinigten Staaten zu senden, ist eingetroffen. Die Geschäftsverhältnisse sind insofern ziemlich verwirrt gewesen, als sowohl Eisen über das Atlantische Meer nach England und Schottland als auch umgekehrt versandt wurde. Es kam Roheisen aus Canada nach Schottland und schottisches ging dahin zurück; außerdem wurde auch von Middlesbrough nach Philadelphia verladen. Es handelt sich von hier aus um Gießereiseisen. Gegenwärtig sollen weitere Anfragen für hiesiges Product von den Vereinigten Staaten vorliegen und die Preisdifferenz gering sein.

Was die schon früher erwähnte Aenderung im Verhältniß der Ausfuhr zu den Verladungen nach britischen Häfen von hier anbelangt, so zeigt es sich mehr und mehr, daß der hiesige Bezirk von dem Auslande unabhängig geworden ist. In den ersten drei Monaten wurden exportirt: in 1900 68 %, 1901 46 % und 1902 nur 35 % der Gesamtverschiffungen des hiesigen Bezirkes. Den größten Zuwachs zeigen die Versendungen nach Schottland.

Die Warrantlager weisen weniger Aenderungen auf. Die Lager bei den Hochofenwerken sind an Gießereiquantitäten außerordentlich gering. Es hält bei den meisten Hütten vielfach schwer, selbst kleine Ladungen ohne Zeitverlust zu erhalten. Die Preise für Eisen ab Werk zeigten eine größere Abhängigkeit von dem Laufe des Warrantmarktes, dem Gießereiseisen bis auf sehr geringe Differenzen folgte. Des Warrantmarktes bemächtigte sich die auf Nachrichten über das Geschäft in Amerika sich berufende Speculation. Vorläufig scheint eine Hebung der Ausfuhr von hier nach Deutschland ausgeschlossen, und in sich die Verhältnisse in den Vereinigten Staaten erfahrungsmäßig auch recht schnell ändern können, so beschränkt sich das Geschäft hier zumeist auf kurze Lieferzeit. Für Herbst herrscht vorläufig keine Meinung weder bei Käufern noch bei Abgebern. Auf mehrere Monate hinaus sind die Ordrebücher der Hochofenwerke gefüllt und für Herbst verlangen sie die gleichen Preise wie für prompte Lieferung d. h. für Nr. 3 von 47 — bis 48/— f. d. Tonne ab Werk.

In Hämatiteisen fanden von Zeit zu Zeit größere Umsätze statt, im allgemeinen blieb aber das Geschäft still. Ueber die Roheisenerzeugung werden noch immer keine officiellen Angaben gemacht. Ende März waren hier 78 Hochofen in Betrieb, davon verarbeiteten 41 hiesige Erze und 26 machen Hämatiteisen.

Die Walzwerke waren regelmäßig beschäftigt, aber keineswegs mit Bestellungen überhäuft. Die seit längerer Zeit bestehende Vereinbarung auf bestimmte Preise für Platten dauerte fort. Es wurde jedoch mitunter für Export Frachtergünstigung gewährt. Dies hat aber ganz aufgehört, nachdem seit ungefähr einem Monat beträchtliche Bestellungen für Schiffbaumateriale, man sagt 50- bis 60 000 tons, für englische Werfte eingegangen sind. Für Lieferung nach Deutschland sind die hiesigen Materialpreise noch immer zu hoch, und nach anderen Ländern übt die deutsche Concurrenz großen Druck aus. Stahlplatten und Winkel wurden um 2 6 f. d. ton erhöht. — Eine neue Anlage für Herstellung von Stahlplatten, Winkeln u. s. w. mit den neuesten Einrichtungen ist beschlossen worden und wird dazu eine Summe von 250 000 £ aufgewandt werden.

Die Einfuhr von Stahlknäppeln aus Deutschland hält hier an. Neue Abschlüsse sind infolge der Preiserhöhung nicht möglich. Es herrscht großer Mangel an Knäppeln nach bestimmten Analysen.

Die Schiffbauthätigkeit ist hier noch immer recht lebhaft. Manche Werfte haben für das ganze Jahr genügend zu thun, andere hemühen sich um Bestellungen auf Neubauten, welche aber bei den jetzigen traurigen Frachtverhältnissen sehr schwer erhältlich sind. Die Löhne und Materialien sind hier so theuer, daß noch vor kurzem die für eine englische Werft erwartete Bestellung auf mehrere Dampfer an verschiedene deutsche Werfte vertheilt wurde.

Die Löhne werden nach vielen Richtungen jetzt herabgesetzt. Anfangs Januar trat bei den Hochofen eine Verminderung von 1 bis 3/4 % ein, und da die Durchschnittspreise im verflossenen Vierteljahr wiederum niedriger waren als früher, steht eine weitere Verminderung in Aussicht. Bei den Eisenwalzwerken trat nach den Durchschnittspreisen der ersten zwei Monate eine Ermäßigung von 2 1/2 % ein. Bei den Schiffswerften und Kesselschmieden wird eine Verminderung von 5 % beantragt.

Die Frachten blieben äußerst niedrig für Dampfer gewöhnlicher Größe, während an kleinen Fahrzeugen steter Mangel herrscht. Heutige Raten sind für volle Ladungen: Rotterdam 4 —, Geestemünde 4 6/8 à 4,9, Hamburg 4/— und Stettin 4 3/8 à 4,6.

Die Vorräte betragen:

Middlesbrough-District: tons  
in öffentlichen Lagern einschließlich Connals  
gewöhnliche Qualitäten am 31. März 1901 70 010  
Hämatit-Qualitäten " 31. " 1901 7 905  
gegen 142 243 bzw. 300 tons am 31. März 1902.

Schottland: tons  
in Connals Lagern am 31. März 1901 . . . 61 542  
gegen 53 400 tons am 31. März 1902.

West-Küste:  
in Warrantlagern und bei den Hütten am 31. März 1901 . . . 23 984  
gegen 18 000 tons am 31. März 1902.

Die Preisschwankungen betragen:

	Januar	Februar	März
Middlesbrough Nr. 3 G.M.B.	45/— 43 3/4	45/— 45/—	47/8 46,9
Warrant Cassa Käufer	44 1/2 43 3/4	45/4 44 1/2	47/4 46,4
do. Hämatit	49 1/2	nicht notirt	52 1/2
Schottische M. N.	49 1/2 48/10	54 1/2 49 3/4	53 1/2 52 1/2
Cumberland Hämatit	54 1/2 55 1/2	59 3/4 59 1/2	59 1/2

Es wurden verschifft von Januar bis März:

Jahr	tons	davon	tons
1902	235 502	30 011	tons
1901	218 798	50 050	tons
1900	293 889	127 205	tons
1899	287 401	81 006	tons
1898	245 159	48 403	tons
1897	287 268	64 239	tons
1896	241 914	47 525	tons
1895	174 663	22 750	tons
1894	224 300	35 105	tons
1893	190 289	24 321	tons
1892	166 957	28 110	tons

auch deutschen und holländischen Häfen.

Heutige Preise (am 8. April) sind für prompte Lieferung:

Middlesbrough Nr. 1 G. M. B.	49/—	f. d. ton netto
" 3	47/3	Cassa Käufer
" 4 Gießerei	46,9	
" 4 Puddelleisen	46/3	
Hämatit Nr. 1, 2, 3 gemischt	56/3	
Middlesbrough Nr. 3 Warrants	47/1	
Hämatit Warrants	—	
Schottische M. N. Warrants	53/3	
Cumberland Hämatit Warrants	59/6	
Eisenbleche ab Werk hier £ 6,2,6	—	
Stahlbleche " " " 5,15,—	—	
Bandstahl " " " 6,15,—	—	
Stabeisen " " " 6,5,—	2 1/2 %	
Stahlwinkel " " " 5,12,6	Disconto.	
Eisenwinkel " " " 6,2,6	—	
Stahlschienen " " " 5,10,—	—	

H. Ronnebeck.

## IV. Vereinigte Staaten von Nordamerika.

Pittsburg, Ende März 1902.

Die Hochconjunctur auf dem amerikanischen Eisenmarkt hat auch im zu Ende gehenden Vierteljahre unverändert angehalten. Die Knappheit an Roheisen und Halbzeug hat nicht nur angehalten, sie hat sich, zumal die Production durch Stürme und Überschwemmungen gestört wurde, noch weiter verschärft, und es ist neuerdings noch ein Mangel an Fertigproducten, so namentlich an Baneisen und Eisenbahn-schienen, in empfindlicher Weise zu Tage getreten. Es ist somit zu erwarten, daß die Stahleinfuhr der Vereinigten Staaten in der nächsten Zeit noch bedeutend zunehmen wird; die amerikanische Industrie betrachtet diese Einfuhr nicht als eine Concurrenz, sondern als eine nützliche Aushilfe.

Die Preise sind, wie aus der am Schlusse gegebenen Zusammenstellung ersichtlich, in der Berichtsperiode fast ausnahmslos erhöht worden, dieselben beziehen sich auf das reguläre Abschiffgeschäft, während für Notmengen zur baldigen Lieferung willig Ueberschüsse geboten werden. Der Wagenmangel hat bedeutend nachgelassen, wenn er auch noch nicht ganz wieder gehoben ist, und die Koksversorgung aus dem Connellsviller Revier geht infolgedessen in ausgiebiger Weise vor, auch, als dies seit Monaten der Fall ist. Die Connellsviller Kokereien arbeiten jetzt mit einer Wochenherzeugung von etwa 215 000 Tons; Hochofenskoks zur Abnahme bis 1. Juli notirt 2,25 \$, für Abschüsse darüber hinaus ist der Preis 2,50 \$.

Die Schrottpreise sind sehr hoch und Material ist infolge der vielen neu entstandenen Martinwerke knapp.

Die Eisenpreise sind aus nachstehender Zusammenstellung ersichtlich:

	1902				
	Anfang Januar	Anfang Februar	Anfang März	Ende März	Ende März 1901
Gießerei-Roheisen Standard Nr. 2 loco Philadelphia	16,—	17,75	18,25	18,75	15,40
Gießerei-Roheisen Nr. 2 (aus dem Süden) loco Cincinnati	14,25	14,75	15,—	15,—	14,50
Bessener-Roheisen	16,75	17,25	17,25	17,50	16,75
Graues Puddelleisen	15,50	16,75	16,75	18,—	14,50
Walzdraht	34,50	35,50	35,75	36,—	36,—
Schwere Stahlschienen ab Werk im Osten	28,—	28,—	28,—	28,—	26,—
Cents für das Pfund					
Behälterbleche	1,60	1,60	1,60	1,60	1,45
Feinbleche Nr. 27	2,90	3,—	3,—	3,—	3,25
Drahtstifte	1,95	2,05	2,05	2,05	2,30

## Industrielle Rundschau.

### Buderussche Eisenwerke zu Wetzlar.

Aus dem Bericht des Vorstandes über das Jahr 1901 geben wir Folgendes wieder: „Das Geschäftsjahr 1901 hatte empfindlich unter den früher erwähnten Verhältnissen zu leiden, namentlich wurden in den Verbraucherkreisen die zu hohen Preisen gethätigen langfristigen Abschlüsse in Rohstoffen und Erzeugnissen des Eisengewerbes als eine drückende Last immer

mehr empfunden. Während wir unsere Erz- und Koksverträge erfüllen mußten, stiegen wir sowohl in der Abnahme des von uns verkauften Erzes wie des Roheisens auf große Schwierigkeiten. Obgleich wir die Roheisen-Erzeugung von 4 Oefen für das Jahr 1901 vollständig untergebracht hatten, sahen wir uns, nachdem die vorhandenen Lagerplätze gefüllt waren, wegen des schlechten Absatzes von Roheisen schon im Juni gezwungen, einen Ofen bis auf Weiteres außer Betrieb

zu setzen. Es betrugen in den Jahren 1900 und 1901 der Rohgewinn 1 435 891,58 *M.*, 1907 687,73 *M.*, die regelmäßigen Abschreibungen und Zurückstellungen 1900 690 000,00 *M.*, 1901 1 204 822,07 *M.*, der Reingewinn 1900 745 891,58 *M.*, 1901 752 865,66 *M.*. Die Zurückstellungen haben gegen das Vorjahr eine Erhöhung von 514 822,07 *M.* erfahren und der Reingewinn ist um 6974,08 *M.* gestiegen.

Die Eisensteinförderung hat betragen im Jahre 1901 129 344 t und im Vorjahre 159 400 t, mithin im Jahre 1901 weniger 30 056 t. Veranschlagt war die Förderung auf 160 000 t. Sie mußte eingeschränkt werden, einmal, weil, wie schon erwähnt, die von uns verkauften Erze nicht vertragsgemäß bezogen wurden und zum andern, weil der Rückgang in der Roheisendarstellung uns zwang weniger zu fördern, damit wir unsere Abnahmeverpflichtungen in Kaufverträgen erfüllen konnten. Die Roheisengewinnung betrug im Jahre 1901 91 268 t und im Vorjahre 105 815 t, mithin im Jahre 1901 weniger 14 547 t. Der Roheisenabsatz betrug im Jahre 1901 84 960 t und im Vorjahre 104 659 t, mithin im Jahre 1901 weniger 19 699 t. Der Ausfall in der Erzeugung und in dem Versand des Roheisens ist lediglich auf ungenügende Abnahme seitens der Käufer zurückzuführen. Der Roheisenbestand beziffert sich Ende 1901 auf 7 825 t und zu derselben Zeit des Vorjahres auf 1 519 t, er hat sich mithin vermehrt um 6 306 t. Der Durchschnittsverkaufspreis stieg im Berichtsjahre auf 83,97 *M.* und die Durchschnittselbstkosten ohne Abschreibungen auf 67,95 *M.* f. d. Tonne. Der Betrieb der Öfen auf beiden Hütten war, abgesehen von der notwendigerweise gewordenen Betriebseinschränkung, ein sehr geregelter. Die Betriebsergebnisse stellten sich im Laufe des Jahres fortgesetzt günstiger.

Schließlich haben wir noch hervor, daß wir es für richtig gehalten haben, uns an der Düsseldorf Ausstellung mit einem eigenen Gebäude zu beteiligen, das ganz aus eigenen Baustoffen hergestellt worden ist. In ihm werden die Erzeugnisse unserer sämtlichen Betriebe in übersichtlicher Weise zur Schau gestellt werden, um ein Gesamtbild der Leistung unseres Unternehmens zu geben. Die verschiedenen neuen Betriebszweige, die wir ihm anreihen, lassen eine solche zusammenfassende Schausestellung als sehr erwünscht erscheinen. Den Haupttheil der Kosten haben wir schon auf das vorige Jahr verrechnet, den Rest hat das laufende Jahr zu tragen.

Für Abschreibungen sind vorgesehen 1 204 822,07 *M.*. Der Reingewinn des Jahres 1901 beträgt 752 865,66 *M.* und vertheilt sich wie folgt: 5 % Zuweisung an die gesetzliche Rücklage 37 643,28 *M.*; Zuweisung zum Unterstützungsbestand 100 000,00 *M.*; vertragliche Gewinnbetheiligung des Vorstandes und der Beamten 30 687,12 *M.*; 4 % Gewinnantheile auf 7 500 000 Actien A, B und C = 300 000 *M.*; satzungsmäßige Vergütung an den Aufsichtsrath 34 144,23 *M.*; bleiben 250 991,03 *M.*; hierzu Vortrag aus 1900 5 297,28 *M.*. Wir schlagen vor, davon zu zahlen weitere 5 % Gewinnantheile auf 7 500 000 Actien A, B und C = 225 000,00 *M.*; Bezeichnungen an Beamte und für gemeinnützige Zwecke 14 000,00 *M.* und den Rest von 16 688,31 *M.* auf neue Rechnung vorzutragen.

Ueber die voraussichtliche Gestaltung der Marktlage im laufenden Jahre läßt sich Bestimmtes nicht sagen, jedoch wird man gut thun, sie nicht zu günstig zu beurtheilen. Auf den Hüttenwerken selbst und bei den Verbrauchern lagern noch große Mengen Roheisen; sie betragen auf den Hütten, die zum Roheisen-Syndicat in Düsseldorf gehören, am 1. Februar 1902 480 000 t. Diese Zahl zeigt gegen den Vormonat allerdings eine Abnahme von 4000 t, sie ist aber immer noch höher, als die von dem Roheisen-Syndikat für das Jahr 1902 am 1. Februar zu liefernde Menge von 463 000 t. Die Roheisenversendungen des Syndicats haben betragen in den Jahren: 1899 1 243 295 t, 1900 1 098 964 t,

1901 875 888 t. Hiernach ist die Annahme berechtigt, daß noch erhebliche Aufträge eingehen werden. In Bezug auf die Preise ist aber zu bemerken, daß sie befriedigende bis jetzt nicht sind."

#### Düsseldorfer Maschinenbau-Aktiengesellschaft vorm. J. Losenhausen zu Düsseldorf.

Die Gewinn- und Verlust-Rechnung für 1901 weist einen Rohgewinn auf von 201 611,49 *M.*, zuzüglich des Gewinnvortrages vom Jahre 1900 von 10 893,77 *M.*, so daß sich zur Deckung der Handlungskosten einschließlich 13 245 *M.* Aufwendungen im Jahre 1901 für die Beteiligte an der Düsseldorf Ausstellung = 298 468,59 *M.* ein Fehlbetrag von 25 963,33 *M.* ergibt, welcher zuzüglich der Abschreibungen und Rückstellung von 55 908,03 *M.* die Höhe von 81 871,86 *M.* erreicht, zu deren Ausgleich der Reserve-Fonds in Anspruch genommen werden muß, welcher sich hiernach noch auf 150 207,73 *M.* beläuft und die gesetzlich vorgeschriebene Höhe behält. Der Gesamtsatz ist von 1 818 000 *M.* im Vorjahre auf 1 231 000 *M.* zurückgegangen. Um das Arbeitsbedürfnis einigermassen zu befriedigen und den Betrieb nicht allzuweit einschränken zu müssen, war das Werk gezwungen, Aufträge fast unter Verzicht auf jeglichen Nutzen hereinzunehmen. Die Geschäftsstille wurde nach Möglichkeit benutzt, Verbesserungen und Neuerungen an vorhandenen Constructionen zu schaffen, um damit bei der Düsseldorf Ausstellung hervorzutreten. Neu wurde aufgenommen außer dem Ban von Materialprüfungsmaschinen die Herstellung von Elektromotoren und elektrotechnischen Apparaten in eigens hierfür eingerichteter Sonderabtheilung des Betriebes.

#### Nähmaschinenfabrik und Eisengießerei, A.-G. vorm. H. Koch & Co. in Bielefeld.

Die Schwierigkeit, mit der das Unternehmen schon in den Vorjahren zu kämpfen hatte, den Preisen der Rohmaterialien entsprechende Verkaufspreise zu erzielen, trat im verflossenen Geschäftsjahre in erhöhtem Maße hervor. Während dies damals noch im großen und ganzen gelungen ist, war es 1901 bei dem auf allen Gebieten herrschenden Preisdruck nicht möglich. Die Nähmaschinenabtheilung war gut beschäftigt, konnte indess bei den hohen Preisen der Rohmaterialien den Gewinnausfall dem Vorjahre gegenüber nicht ausgleichen. Das Mißverhältnis zwischen fertigen Fabricaten und Rohstoffen war am größten bei der Eisengießerei. Der Versand der Fahrradabtheilung war zwar größer als im Vorjahre, infolge gleichzeitig sehr gedrückter Verkaufspreise liefs sich aber kein Mehrertrag erzielen.

Der Uberschuß pro 1901 beträgt laut Gewinn- und Verlust-Conto 174 071,52 *M.*, dazu Saldovortrag aus 1900 8 103,53 *M.*, macht 182 175,05 *M.*, welche wie folgt verwendet werden sollen: Ueberweisung an den Specialreservofonds 15 000 *M.*, Delcrediteconto 15 000 *M.*, 9 % Dividende = 121 500 *M.*, Tantième an den Aufsichtsrath, Vergütung an den Vorstand und Gratification an Beamte 27 818,19 *M.*, Ueberweisung an das Unterstützungsconto 2000 *M.*, Vortrag auf neue Rechnung 856,86 *M.*

#### Pennsylvania Railroad Company.

Die Gesamteinnahmen aller Linien, östlich und westlich von Pittsburgh, haben, nach dem Jahresbericht der genannten Gesellschaft, im Jahre 1901 196 626 878 \$ betragen, was gegen das Jahr 1900 eine Zunahme von 23 390 524 \$ ergibt. Die Betriebskosten beliefen sich auf 133 713 386 \$; es blieb demnach ein Uberschuß von 64 913 492 \$, entsprechend einem Zuwachs gegen 1900 von 10 175 414 \$.



## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Josef Ott †.

Während sonst im Lande die Osterglocken das Fest der Auferstehung einläuteten, erklang an den Jfern der Saar dumpfer Klang, der die Trauerbotschaft verkündete, daß der im besten Mannesalter stehende Generaldirector der Burbacher Hütte, Johann Josef Ott, nach kaum einjähriger Thätigkeit in seinem jetzigen Amte plötzlich einer tödtlichen Krankheit erlegen war.

Johann Josef Ott war geboren am 21. Jan. 1852 in Lannesdorf bei Mehlem a. Rh. als Sohn des Grubenbesizers Ott daselbst und besuchte nach seiner Gymnasialzeit in Köln die Universität zu Brüssel und die Hochschule zu Aachen. Nach dreijähriger Studienzeit übernahm er im Jahre 1875 die Leitung des Laboratoriums von Gebr. Stumm in Neunkirchen, woselbst er außerdem noch als erster Hochofenasistent die Führung der lothringischen Erzgruben genannter Firma in Händen hatte. Um sich auch in der kaufmännischen Thätigkeit auszubilden, war er im Jahre 1880 bei der Firma Später in Coblenz eingetreten und dort zwei Jahre thätig. Im Jahre 1882 wurde er als erster Bureauchef und Vertreter der Actiengesellschaft Phönix nach Ruhrort berufen, im Jahre 1886 übernahm er als kaufmännischer Director die Leitung der Dillinger Hüttenwerke, in welcher er bis zum 1. April 1901 verblieb; von letzterem Tage ab wurde er als Generaldirector der Burbacher Hütte nach Burbach berufen und gleichzeitig zum Vorsitzenden des Knappschaftsvereins dieser Hütte ernannt.

Nicht nur in dieser seiner amtlichen Thätigkeit, welcher er mit unermüdlicher Pflichttreue, andauernd

Gewissenhaftigkeit und nimmer rastender Arbeitsfreude sich hingab, sondern auch in den verschiedensten wirthschaftlichen und gemeinnützigen Vereinen hat er mit seinen reichen Erfahrungen und ausgezeichneten Fähigkeiten gewirkt und stets mit klarem Blicke die jeweiligen Bedürfnisse der Saarindustrie erkannt. Als

Mitglied der Handelskammer, Stadtverordneter, Beigeordneter, Mitglied des Kreistages sowie in den Verbänden der Eisenindustrie war er ebenfalls erfolgreich thätig. Als Mitglied und stellvertretender Vorsitzender des Vereins zur Wahrung der gemeinsamen wirthschaftlichen Interessen der Saarindustrie hat der Verstorbene auch noch in den letzten Monaten Zeugniß dafür abgelegt, wie mit der beruflichen Thätigkeit im engeren Sinne des Wortes sich das Interesse für das Gemeinwohl in schönster Harmonie vereinigen kann. Dem Dahingeshiedenen waren in hervorragendem Maße Thatkraft, Frische

und Lebhaftigkeit des Wesens zu eigen. Seinen Beamten und Arbeitern war er ein stets freundlicher Führer und väterlicher Beschützer, wie auch zahlreiche, das Gemeinwohl fördernde Neuerungen von den vortrefflichen Gaben seines Geistes und Herzens zeugen. Auch die deutschen Eisenhüttenleute verlieren in ihm einen eifrigen Förderer ihrer Interessen und Wünsche, und erfüllt es auch sie mit aufrichtiger Trauer, daß es dem schaffensfreundigen und aufopferungsvollen Genossen, dessen weiteres Wirken zu den besten Hoffnungen berechtigte, versagt blieb, sein Können und Wollen ferner für sie einzusetzen. Sie werden sein Andenken stets in hohen Ehren bewahren.

R I P. S.



## Verein deutscher Eisenhüttenleute.

### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

- Altpeter, Fritz*, Ingenieur, Saargemünd (Lothringen), Rothstraße 18.  
*Bielski, Sigmund*, Ingenieur, Paskau, Mähren.  
*Brückler, Arthur*, Mitinhaber der Wittener Eisengießerei Cordes & Piepenbring, Witten-Ruhr.  
*Diemann, A., Otto*, New York City, 59 East, 60 the Street.  
*r. Ehrenwerth, Josef*, Professor der k. k. Bergakademie, Leoben, Steiermark.  
*Fey, H.*, Ingenieur bei Jorge Roock, Bilbao, Spanien.  
*Gouvy, A.*, Ingénieur des Arts et Manufactures, Colombes (Seine), Rue des Lilas 7.  
*r. Gumberg, A.*, Hüttenverwalter a. D., Nentitscheni, Mähren.  
*Herold, C.*, Ingenieur, Walzwerksdirector a. D., München, Tegernseerlandstraße 36.  
*Hilbenz, Dr. H.*, Ingenieur, Düsseldorf, Friedrichstr. 62.  
*Kattlick, Eugen*, Ingenieur, Wien VII, Breitengasse 19.  
*Klein, Clemens*, Betriebschef beim Eisen- und Stahlwerk Hoesch, Dortmund, Eberhardstr. 11.  
*Klein, Hugo*, Hochofenchef der Société Métallurgique de Taganrog, Taganrog, Südrussland.  
*Kröll, Rud.*, Walzwerksbetriebsassistent des Lothringer Hüttenvereins Annetz-Friede, Kneuttingen, Lothr.  
*Martens, A.*, Geh. Regierungsrath, Professor, Director der Königl. mechanisch-technischen Versuchsanstalt, Gr.-Lichterfelde West, Kneesebeckstr. 31.  
*Oesterreich, Dr., Max*, Director der Mosel-Hüttenwerke, Act.-Ges., Maizières bei Metz.  
*Poirier, A.*, Vertreter der Gutehoffnungshütte, Berlin W 15, Fasanenstraße 82 I.  
*r. Radinger, E.*, Ingenieur im Differdinger Stahlwerk, Differdingen, Luxemburg.  
*Ruperti, Henry*, Techn. Director der Maschinenfabrik „Bamm“, Herne i. W.

- Sattler, F.*, Oberhütteninspector a. D., Bunzlau, Moltkestraße 12.  
*r. Schoultz, R.*, Ingenieur, Helsingfors, Nylandsgatan Nr. 7, Finland.  
*Schroeter, Emil*, Procurist des Verbandes deutscher Feinblechwalzwerke, Köln, Unter Sachsenhausen Nr. 17.  
*Teichgräber, Georg*, Hochofen- und Gruben-Betriebschef der Société an. des Hauts-fourneaux, Forges et Acieries de Malaga, Malaga, Spanien.  
*Toepfer, Emil, A.*, Ingenieur, Duquesne Steel Works, Duquesne, Pa., Allegheny-Country, U. S. A.  
*Wenckius, A.*, chef de laboratoire aux établissements de la Cie. des forges de Châtillon, Commentry et Neuves-Maisons, Neuves-Maisons (Meurthe et Moselle).  
*Werer, Paul*, Ingenieur, Charlottenburg, Schlüterstr. 30.

### Neue Mitglieder:

- Emmerich, Ludwig*, Procurist des Westfälischen Nickelwalzwerks Fleitmann, Witte & Co., Schwerte i. W.  
*Jacobsen, Sören Sanne*, Bellevue Pa., 94 James Street.  
*Mätayer, Maurice*, Professeur des Siderurgie à l'Ecole Centrale des Arts et Manufactures, Ingénieur en chef à la Société de Denain et d'Anzin, Paris, 2 Rue Rembrandt.  
*Meyer, Oscar*, Ingenieur, Göppingen, Württemberg.  
*Möhling, Julius*, Fabricant, Schwerte i. W.  
*Pfeifer, Adolf*, Vorstandsmitglied und kaufmännischer Director der Maschinenbau-Act.-Ges. Tigler, Meiderich bei Ruhrort.  
*Pfeiler, C.*, Ingenieur der Act.-Ges. Charlottenhütte Niederschelden a. d. Sieg.  
*Rosambert, Charles*, Ingénieur chef de Service des Hauts-Fourneaux et fons à coke de la Soc. des Acieries de France, Isbergues, Pas de Calais.  
*Taube, E. A.*, Baron, Bergingenieur der Donetz-Jurjewka Hüttenwerke, Jurjewka, Station der Südostbahn, Gouv. Ekaterinoslaw, Rußland.  
*Wellenbeck, Emil jr.*, i. F. Wellenbeck & Co., Düsseldorf.  
**Verstorben:**  
*Out, Josef*, Generaldirector der Burbacher Hütte, Burbach.

## Eisenhütte Oberschlesien.

### Zweigverein des Vereins deutscher Eisenhüttenleute.

### Hauptversammlung

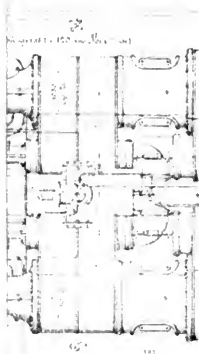
am **Sonntag, den 4. Mai 1902, Nachmittags 2 Uhr** im neuen Concerthaus  
 zu **Beuthen O.-S.**, Gymnasialstraße.

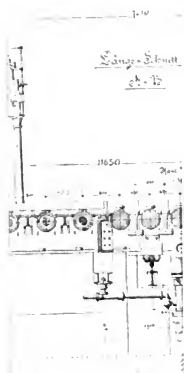
#### Tagesordnung:

1. Geschäftliche Mittheilungen.
2. Wahl des Vorstandes.
3. Vortrag des Hrn. Director Burkhardt-Gleiwitz über: „Fortschritte in der Anwendung der Dampfüberhitzung.“
4. Vortrag des Hrn. Geschäftsführers des Centralverbandes deutscher Industrieller H. A. Bueck-Berlin über: „Die wirtschaftliche Bedeutung der industriellen Cartelle.“
5. Referat des Hrn. Bergwerksdirector Wachsmann-Kattowitz über: „Schlammversatz beim ober-schlesischen Kohlenbergbau.“



id Stahlwerke  
 en der  
 talt zu Wetter a.

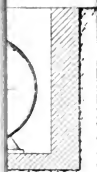


[illegible]



e in V

a. d. Ruhl



Die Zeitschrift erscheint in halbmonatlichen Heften.

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN

## ZEITSCHRIFT

### FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahreseinserat  
angemessener  
Rabatt.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter,

und

Generalsecretär Dr. W. Beumer,

Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute.

Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

für den technischen Theil

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf


Nr. 9.

1. Mai 1902.

22. Jahrgang.

## Rheinisch-Westfälische Industrie-Ausstellung.

Düsseldorf, den 1. Mai 1902.

n dem heutigen Tage, an dem diese Nummer erscheint, geht die feierliche Eröffnung der Rheinisch-Westfälischen Industrie-, Gewerbe- und Kunst-Ausstellung durch ihren hohen Schutzherrn, Se. Kaiserliche und Königliche Hoheit den Kronprinzen des Deutschen Reiches vor sich. Bergbau, Hüttenwesen und Maschinenbau der beiden Provinzen werden eine hervorragende Rolle in der Ausstellung spielen, so

dafs diese in der Geschichte genannter Industrie-zweige voraussichtlich stets einen Markstein bilden wird.

Wir rufen dem Unternehmen, das in schwierigen Zeiten unter Aufwand grosser selbstloser Arbeit durchgeführt und rechtzeitig vollendet wurde, ein fröhliches „Glückauf“ zu und verleihen dem Wunsche Ausdruck, dafs es zur weiteren gedeihlichen industriellen Entwicklung unseres theueren Vaterlandes beitragen möge. *Die Redaction.*

## II. Die technischen Einrichtungen.\*

Im gleichen Verhältnifs, wie die Ansprüche, die an unsere heutigen Industrie-Anstellungen gestellt werden, von Jahr zu Jahr gewachsen sind, hat auch der Aufwand zugenommen, welcher zur Herstellung der technischen Einrichtungen einer Ausstellung erforderlich ist. In den meisten Fällen lassen sich auch die hieraus erwachsenden erheblichen Kosten nur dadurch anbringen, dafs die hauptsächlichsten Theile der Einrichtungen, wie Dampfkessel, Dampfmaschinen, Pumpen und Dynamos gleichzeitig Ausstellungsgegenstände sind; immerhin bleibt aber für die Herstellung der Wasser-, Dampf-, Abdampfleitungen und Rauchkanäle, sowohl für die Benützung der Dampfkessel wie der Dampfmaschinen, noch ein erheblicher Theil zur Deckung durch die Aus-

stellung selbst übrig. Die Düsseldorfer Ausstellung hatte das Glück, in Civil-Ingenieur Emil Dücker, dem für den maschinentechnischen Theil Ingenieur Estner, für den elektrotechnischen Theil Ingenieur Goll als Mitarbeiter zur Seite standen, eine Persönlichkeit zu finden, die die Oberleitung über die ganze technische Einrichtung der Ausstellung, die der Franzose „Service technique de l'Exposition“ nennt, im Ehrenamt übernahm und in dreijähriger ununterbrochener Arbeit mit sachkundiger Hand so weit förderte, dafs vor dem Eröffnungstage die ganze Anlage bereits betriebsfertig war, eine Leistung, die vielleicht einzig in ihrer Art dasteht.

Der technische Dienst der Ausstellung hat sich natürlich in erster Linie auf die Erleichterung der Zufuhr der Ausstellungsgegenstände

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902, Heft 7, S. 357, IX.

erstreckt; das Ausstellungsgelände hat von zwei Seiten Normalanschlufs an die Staatsbahn, in alle Hauptgebäude führen Geleise, die zum Theil verdeckt sind, zum Theil aber auch für die Randbahn, die von einem Ende des Geländes zum andern fährt, benützt werden. Weiter waren die Hebevorrichtungen Gegenstand der Fürsorge für das maschinenbautechnische Bureau.

Die Maschinenhalle (Abb. 1 und 2) ist als leichter Fachwerksbau in Eisen hergestellt und besteht aus einer Mittelhalle mit 24 m Spannweite und zwei Seitenhallen von je 14 m Spannweite. Mit Rücksicht auf die leichte Verköflichkeit ist sie so hergestellt, daß jedes der drei Schiffe als selbständiger Bau dienen kann.

Zur Erleichterung der Maschinenmontage sind zwölf elektrisch betriebene Kräne mit 30, 15 und 10 t Tragkraft vorhanden.

Dieselben sind von den in folgender Liste aufgeführten Firmen geliefert worden:

Firmen	Anzahl	Tragfähigkeit in Tonnen
Ludwig Stuckenholz, Wetter a. d. R.	1	30
Benrather Maschinenfabrik, Actiengesellschaft, Benrath . . . . .	2	10
	1	15
Duisburger Maschinenbau-Actiengesellschaft, vorm. Bechem & Keetman, Duisburg . . . . .	1	30
Düsseldorfer Krahnbaugesellschaft, O. W. Liebe, Oberkassel . . . . .	1	15
	1	10
Düsseldorfer Maschinenfabrik, A. G., vorm. J. Losenhäuser . . . . .	2	10
Rheinische Maschinenfabrik, Windhoff & Co. . . . .	1	10
Collet & Engelhardt, Offenbach a. Main . . . . .	1	10
	12	

Die Stromzuführung erfolgt mittels Kupferkabel, die an Bindern isolirt befestigt sind und von denen federnd angebrachte Rollen den Strom nach den Motoren leiten. Sämmtliche Kräne sind mit Hauptstrommotoren ausgerüstet, die große Anzugskraft besitzen, und arbeiten mit Gleichstrom von 220 Volt. Die Bewegung der Kräne, der Laufkatzen und Trommeln wird durch je einen Motor mittels Stabrad- oder Schneckenübersetzung betätigt. Von einem Führerstand, der seitlich unter den Krahnträgern angeordnet ist und eine vollkommene Uebersicht über die Halle gestattet, erfolgt die Steuerung. Der gezeichnete Blechträger ist dem Fachwerks-träger vorgezogen worden, denn von den zwölf Ausführungen besitzen nur zwei Kräne Fachwerks-, alle anderen Blechträger.

Wie zu erwarten war, fällt auch bei der Düsseldorfer Ausstellung der Elektrizität eine wichtige Rolle zu. Die gesamte Beleuchtung des Geländes sowie die fast aller Bauten erfolgt mittels elektrischer Energie und sind hierzu etwa 6000 P. S.

erforderlich. Für die Kraftübertragung werden gleichfalls ungefähr 6000 P. S. benötigt. Da jedoch Licht- und Kraftstrom niemals zusammenfallen, konnte bei Ansaubereitung der Stromerzeugungsanlagen mit rund 6000 P. S. insgesamt gerechnet werden und sind auch die Querschnitte der Kabel, die eine Länge von etwa 25 km besitzen, dementsprechend dimensionirt worden. Die Stromerzeugungs-Anlage, die in dem vorderen Theile der Maschinenhalle vorgesehen ist, enthält 26 Dampfmaschinen von 40 bis 3000 P. S. und kann insgesamt 12000 P. S. oder 7000 K.-W. erzeugen; sie ist also doppelt so stark, wie der Ausstellungsbetrieb sie thatsächlich benötigt; sie ist in Deutschland die zweitgrößte Centrale.

Nachstehend geben wir das Verzeichniß derjenigen Firmen, welche Maschinen für die Centrale gestellt haben:

Firmen	Anzahl	P. S.
Maschinenbau-Anstalt Humboldt, Kalk . . . . .	1	500
Maschinenbau-Anstalt Humboldt, Kalk (Dampfturbinen) . . . . .	1	100
Haniel & Lueg, Düsseldorf-Grafenberg . . . . .	1	1000
Maschinenfabrik Hohenzollern, Actiengesellschaft für Locomotivbau, Düsseldorf-Grafenberg . . . . .	1	1000
Guthhoffnungsluette, Actiengesellschaft für Bergbau und Hüttenbetrieb, Oberhausen . . . . .	1	3000
Robert Spies, Barmen . . . . .	1	500
Maschinenfabrik Grevenbroich, vorm. Langen & Hundhausen, Grevenbroich . . . . .	1	2000
Sundwiger Eisenhütte, vorm. Gebr. von der Becke & Co., Sundwig i. W. . . . .	1	500
Schächtermann & Kremer, Dortmund . . . . .	1	400
Friedr. Spies & Söhne, Barmen-Wichlinghausen . . . . .	1	200
Dinglersche Maschinenfabrik, Zweibrücken . . . . .	4	10, 10, 40, 90
Dietrich & Bracke, Bielefeld . . . . .	1	600
Maschinenfabrik Rheydt, O. Recke, Rheydt . . . . .	1	250
Gebr. Meer, M. Gladbach . . . . .	1	400
Kirberg & Hals, Hilden . . . . .	1	350
H. Wilhelm, Mülheim a. d. Ruhr (rotirende Dampfmaschine) . . . . .	1	175
K. & Th. Müller, Brackwede . . . . .	1	90
Louis Soest & Co., Reisholz bei Düsseldorf . . . . .	1	400
Ehrhardt & Schmeier, Schleifmühle, Saarbrücken . . . . .	1	350
Maschinenbau-A. G. Union, Essen . . . . .	1	480
Neuman & Esser, Aachen . . . . .	1	650
	1	200
	26	

Dazu kommen noch zwei Gasmotoren der Deutzer Gasmotorenfabrik von 150 und 50 P. S.

Sämmtliche Dampfmaschinen sind Ausstellungsobjecte und mit Ausnahme von zweien mit den zugehörigen Dynamos direct gekuppelt.



Unter den 26 Maschinen, von denen eine Anzahl in den Abbildungen 3 bis 11 wiedergegeben ist, sind 9 Tandemaschinen, 7 stehende Compound-Triplex, drei liegende Compound, die anderen sind liegende Einzylindermaschinen. Das Compoundsystem ist bei den liegenden Maschinen nur ganz vereinzelt vertreten, am beliebtesten scheint neuerdings das Tandemsystem mit huten liegendem Hochdruckcylinder zu sein. Das Tandemsystem scheint wohl mit Rücksicht auf geringen Raumbedarf gewählt zu sein. Bei den theuren Grundstückspreisen, mit denen elektrische Centralen zu rechnen haben und für die doch hauptsächlich diese Maschinen gebaut sind, spielt der Raumbedarf bei den meisten Anlagen eine sehr

wichtige Rolle. Aus gleichem Grunde ist wohl auch in der Centrale eine so große Anzahl stehender Maschinen vertreten. Darunter sind verschiedene Ventilmaschinen, die besonders für hohe Tourenzahl, bis 140 Touren, gebaut sind. Die Steuerungsverhältnisse der einzelnen Maschinen bieten dem Fachmann ein reiches Studienfeld. Vertreten sind u. a. die Steuerungen von: Kauffhold, Kollmann, Gutermuth, Stumpf, Lenze, Proll.

Für die Versorgung dieser Anlagen mit Dampf sind in einer überdachten Halle von 140 qm GröÙe sechzehn Dampfkessel mit 3550 qm Heizfläche und 250 qm Ueberhitzerfläche vorhanden.

Die zur Verwendung kommenden Dampfkessel stammen aus folgenden Fabriken:

Firmen	Anzahl	System	Heizfläche qm
Düsseldorfer-Ratinger Röhrenkesselfabrik, vorm. Dürr & Co., Ratingen . . . . .	2	engrührige Siedrohrkessel, System Dürr . . . .	196,7
E. Willmann, Dortmund . . . . .	1	Circulations-Wasserröhrenkessel mit zwei Wasserkammern	258,5
Rather Dampfkesselfabrik, vorm. W. Gehre, Actiengesellschaft, Rath . . . . .	1	engrühriger Siedrohrkessel, System Gehre, mit einem Oberkessel, zwei Wasserkammern und einem Dampfüberhitzer	236,29
	1	Zweiflammrohrkessel mit anschalbarem Dampfüberhitzer	100,00
Petry-Dereux, Düren . . . . .	1	engrühriger Siedrohrkessel, Syst. Petry-Dereux	300,32
Rheinische Röhren- Dampfkesselfabrik, C. Böttner & Co., Urdingen a. Rh. . . . .	2	engrührige Siedrohrkessel . . . . .	172
Walther & Co., Kalk bei Köln . . . . .	1	engrühriger Siedrohrkessel mit einem Walzenkessel	151,56
Jacques Piedboeuf, Düsseldorf-Oberbilk.	1	sog. combinirter Kessel (unten drei Flammrohre, oben Rauchröhrenkessel)	268,04
Maschinenbau-Anstalt, Humboldt, Kalk	1	comb. Zweiflammrohr-Röhrenkessel . . . . .	203,27
Deutsche Babcock & Wilcox-Dampf- kesselwerke, Oberhausen . . . . .	1	Circulations- Wasserröhrenkessel (engrühriger Siedrohrkessel) mit zwei Oberkesseln . . . .	360,4
Stahl und Eisen, Actiengesellschaft, vorm. Joh. Soeding & v. d. Heyde, Hörde, Westfalen . . . . .	1	desgl. Schiffskessel mit einem Oberkessel . . . .	190,3
	1	Wasserröhrenkessel bestehend aus zwei längs-liegenden Oberkesseln und zwei querliegenden Walzenkesseln mit dazwischen liegenden Wasserröhren . . . . .	282,05
Kölnische Maschinenbau-Actiengesell- schaft, Köln-Bayenthal . . . . .	1	Seitwellrohrkessel . . . . .	91,1
L. Koch, Sieghütte, Siegen . . . . .	1	Cornwallkessel . . . . .	80,12

16

Die gesammte Rostfläche beträgt 75 qm und ist durchweg für Steinkohlenfeuerung eingerichtet. Vertreten sind: Planrost, Kettenrost und ein beweglicher Rost mit automatischer Kohlenzuführung der Düsseldorfer Sparfeuerungsgesellschaft. Das durchschnittliche Verhältniß von der Heizfläche zu der Rostfläche stellt sich wie 1 : 50 und schwankt zwischen 1 : 30 und 1 : 60, das der Ueberhitzerfläche von 1 : 3 bis 1 : 10.

Außer diesen Dampfgeräthen ist noch ein separat geheizter Ueberhitzer vorhanden, der einen großen Theil des von den Kesseln erzeugten Dampfes auf 375 Grad überhitzen soll und ausschließlich zum Betriebe einer bestimmten

Gruppe von Heißdampfmaschinen Verwendung findet. Dieser Ueberhitzer bietet insofern Interesse, als bei ihm ein Theil der abgehenden Kesselheizgase mittels Exhaustor aus dem Fuchs angesaugt, durch die Feuerung hindurch wieder nach dem Fuchs gedrückt wird, zwecks Ausnutzung der in den Heizgasen noch vorhandenen Wärmemengen.

War die Maschinenanordnung schon mit großen Schwierigkeiten verbunden, sowohl um den Wünschen der Ansteller gerecht zu werden, als auch mit Rücksicht auf die örtlichen Verhältnisse, so verursachte die Disposition der Kesselanlage noch weit mehr Schwierigkeiten.

Fast jeder Kessel besitzt ein anderes System. Die umfangreiche Anlage mußte dabei in einem Raume untergebracht werden, dessen Längen- und Breitenverhältnisse von vornherein festgelegt waren. Nach den verschiedenen Projecten blieb schließlich nichts Anderes übrig, als die verhältnismäßig kurzen Röhren- und combinirten Kessel in zwei Reihen anzuordnen, die längeren Cornwallkessel jedoch in einer Reihe. Zwei Schornsteine, von denen jeder 57,5 m hoch ist und eine obere lichte Weite von 2,5 besitzt, führen die Verbrennungsgase durch zwei getrennte Fuchsanlagen ab. Zur Controle der Heizer ist jeder Kessel mit selbstregistrirenden Kohlensäuremessern ausgerüstet, sowie mit Zugmessern, die vor den Randschiebern eingeschaltet sind.

gerne den Wünschen der beiden Firmen und disponirte dementsprechend auch die beiden Speisevorrichtungen. Es sind für die Kesselspeisungen vier Pumpen vorhanden, von denen jede 30 bis 40 cbm stündlich gegen 12 Atm., entsprechend der maximalen Betriebsspannung, zu leisten vermag. Je zwei dieser Pumpen können nun ihr Wasser aus einem der vorhin erwähnten beiden Wasserbassins entnehmen, und drücken es in zwei Batteriestücke, die durch Absperrorgane von einander getrennt sind, mittels Ringleitung nach der Kesselanlage. Zwei Kolbenmesser, die in dieser Ringleitung eingeschaltet sind, registriren den jeweiligen Verbrauch an Speisewasser. Die Ringleitung befindet sich vor den Kesseln in einem Rohrkanal und sind Ab-

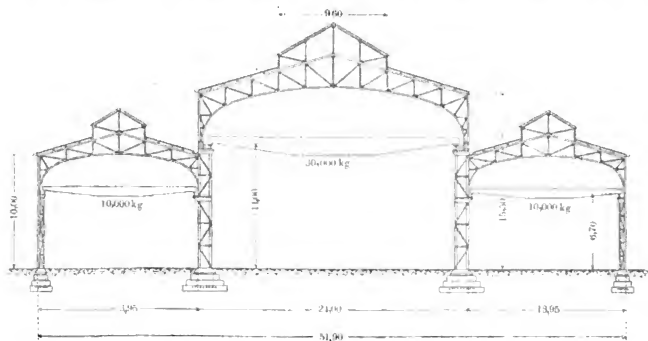


Abbildung 1. Querschnitt durch die Maschinenhalle.

Zur Kesselspeisung wird einmal Condensat verwendet, das von den Oberflächencondensationen gewonnen wird, ferner aber auch Circulationswasser, das, nachdem es die Condensatoren passiert hat und hierdurch auf etwa 45° erwärmt ist, nach einem Rohrwasserbassin geleitet wird. Von hier hebt es ein Pumpwerk auf die beiden Wasserreinigungsanlagen und fließt das gereinigte Speisewasser in getrennte Bassins. Es war von den Lieferanten der Wasserreinigungsanlagen gewünscht worden, daß nur ein bestimmter Theil von Kesseln gespeist würde, um die Ueberlegenheit des einen Apparates gegenüber der des anderen zu zeigen.

Da man nun in der Praxis selten Gelegenheit hat, zwei nach verschiedenem Princip gebaute Wasserreinigungsapparate, die aber unter vollkommen gleichen Betriebsverhältnissen arbeiten, zu beurtheilen, entsprach die Leitung

sperrorgane in derselben vorhanden, um bei Rohrbruch oder sonstigen Defecten einzelne Theile ausschalten zu können. Die Wassergeschwindigkeit in derselben beträgt bei normalem Betrieb nicht mehr als ein Meter. Selbstverständlich sind alle nothwendigen Sicherheitsapparate, wie Manometer, Sicherheitsventile und Windkessel vorgesehen, um Betriebsstörungen vorzubeugen.

Der von den einzelnen Kesseln erzeugte Dampf wird nach drei Dampfsammeln, die über den Kesseln angeordnet sind, mittels Rohrleitungen so geführt, daß genügend Condensation in den Leitungen ohne Einschaltung besonderer Compensationsstücke vorhanden ist. Je zwei Leitungen mit 200 beziehungsweise 150 mm lichter Weite verbinden die Dampfsammler mit den Hauptleitungen, die in einem Kanal in der Maschinenhalle angeordnet sind, der parallel

Abbildung 2.  
Grundriss  
der  
Maschinen-  
halle.

- 1 Kalker Trieb-Fabrik  
2 W. Dinkelberg, Steinhausen.  
3 Tigler, Maschinenfabrik, Meiderich.  
4 Otto Fromme, Frankfurt.  
5 Ulrich & Hinrichs, Ratingen.  
6 Gebr. Schmalz, Offenbach.  
7 Friedr. Schmalz, Offenbach.  
8 A. F. Flender, Düsseldorf-Reisholz.  
9 L. Schwarz & Co.  
10 J. Banning, Hamm.  
11 J. Banning, Hamm.  
12 Béch & Grois, Hückewagen.  
13 G. Brinkmann A. Co., Witten.  
14 W. Noll, Minden.  
15 G. Frowein, Radevormwald.  
16 Hagener Eisen schmiederei.  
17 W. Böhl.  
18 Dabinger Maschinenbau-Act.-Ges. vormals Hochem & Kestman.  
19 Curt Nube, Offenbach.  
20 Jul. Warmbach.  
21 Hesselbein & Heygers, Bocholt.  
22 Gebr. Ilaas, Offenbach.  
23 Hammelrath & Schwenzer.  
24 Gebr. Kramer, Siegburg.  
25 Koch & Willenstein, Ratingen.  
26 Tiehr, Heine, Viersen.  
27 Cl. Bonnenberg.  
28 Th. Haas.  
29 Kuhlmeier & Kieh.  
30 Th. Hempel.  
31 Vogel & Schemann.  
32 Ehrhardt & Nehmer, Schleifmühle bei Saarbrücken.  
33 Mark. Maschinenbau-Anstalt vorm. Kamp & Co., Wetter.  
34 Act.-Ges. Neuer Eisenwerk.  
35 Fr. Mönkemüller & Co., Bonn.  
36 C. Klugehölzer, Grevenerbroich und Hildenerstein & Co., Bielefeld.  
37 Fontaine & Co., Frankfurt.  
38 Conveyer-Anlage, Pöhl, Köln.  
39 Keller & Co. | Braunkohlen-  
40 Petry Doreux | Industrie.  
41 Berginghaus |  
42 Berger & Co., H.-Gladbach.  
43 Gasmotorenfabrik C. Schmitz, Köln-Ehrenfeld.  
44 Maschinenbau-Anstalt Humboldt, Kalk bei Rhein.  
45 Pokorny & Wittkind, Frankfurt.  
46 Falk & Bloem, Düsseldorf.  
47 Braun & Bloem, Düsseldorf.  
48 Act.-Ges. für Schmelz- und Maschinenfabrication.  
49 Dortmunder Werkzeug- Maschinenfabrik Wagner & Co.  
50 Meyer & Schmidt, Offenbach.  
51 Offenbacher Druckluft-Anlage.  
52 Gebr. Burberg, Mettmann.  
53 Kruse & Lindner.  
54 Eschweiler Maschinenfabrik, vorm. Eschert & Cöster.  
55 R. W. Dinne Dahl.  
56 Th. Calow, Bielefeld.  
57 Siegener Maschinenbau-Anstalt, Act.-Ges. vorm. A. & H. Oechelhauser.  
58 Otto Forst, Rheydt.  
59 Droop & Rein, Bielefeld.  
60 Gasgenerator der Siegener Maschinenbau-Anstalt, vormals A. H. Oechelhauser und Maschinenbau-A.-G. vorm. Gebr. Klein, Dahlbruch.  
61 Maschinenbau-A.-G. vormals Gebr. Klein, Dahlbruch.  
62 Maschinenfabrik Sack, Rath.  
63 Saxos-Union, Offenbach.  
64 Gasgenerator der Kölnischen Maschinenbau-A.-G., Köln-Bayenthal.  
65 Gasgenerator von Louis Soest, Düsseldorf-Reisholz.  
66 Kölnische Maschinenbau-Act.-Ges., Köln-Bayenthal.  
67 Breuer, Schumacher & Co., Kalk.  
68 Malm-die & Co., Düsseldorf-Oberbilk.  
69 Louis Soest, Düsseldorf-Reisholz.  
70 Stadt. Pumpstation.  
71 Haniel & Lerg, Düsseldorf-Siefenbrög.  
72 Ernst Schiele, Düsseldorf-Oberbilk.  
73 C. W. Hasenclever, Düsseldorf.  
74 Maschinenfabrik Moenus, Frankfurt.  
75 G. Pelsler, Remscheid.  
76 G. Simpelkamp & Cie.  
77 Bruze, Köln-Ehrenfeld.  
78 Habersang & Zinnen, Düsseldorf-Oberbilk.  
79 Fischer & Co., Düsseldorf.  
80 Wilh. Stappen, Krefeld.  
81 L. Koch, Siegen.  
82 Kölnischer Maschinenbau-Anstalt, Köln-Bayenthal.  
83 M. Gehre, Rath.  
84 Stahl und Eisen, Hörde.  
85 Ueberlitzer von Dingler.  
86 Lahmeyer & Co., L. Soest, Union Essen, Hohenzollern Düsseldorf und Ehrhardt & Schmitt.  
87 Maschinenfabrik Deutschland, Dortmund.  
88 W. Scharmann, Rheydt.  
89 Weber, Düsseldorf.  
90 Lahmeyer & Co., Frankfurt, Dingler, Zweibrücken, Neumann & Esser und Unterbühnenhütte.  
91 de Fries & Co., Düsseldorf.  
92 E. Capitaine & Co. und C. Fr. von Körten.  
93 W. Köllmann, Hamm.  
94 Rich. Spies, Frd. Sohn.  
95 Banning & Söts, Bielefeld.  
96 Job. Kleinewefers-Söhne, Krefeld.  
97, 98 Babcock & Wilcox, Oberhausen.  
99 Maschinenbau-Anstalt Humboldt, Kalk bei Köln.  
100 J. J. Diebbeck, Düsseldorf-Oberbilk.  
101 M. Gehre & Co., Rath.  
102 E. Walther, Kalk bei Köln.  
103 F. Willmann, Dortmund.  
104 Büttner & Co., Uerdingen am Rhein.  
105 Dürr & Co., Ratingen.  
106 Petry Doreux.  
107 Lahmeyer & Co., Frankfurt, Th. Müller, Dingler, Humboldt und Wilhelm.  
108 Collet & Engelhardt, Offenbach.  
109 Peltzer & Ehlers, Krefeld.  
110 Stahl und Eisen, Act.-Ges. vorm. Jul. Soeding & von der Heyde, Hörde.  
111 Frd. Spies Söhne.  
112 Dietrich & Brackebach, Bielefeld und Ernst Heine, Geis, Köln.  
113 Gebr. Meer, M.-Gladbach.  
114 Max Schorch, Rheydt, Kirberg & Hilt, Hilden und Gebr. Meer.  
115 Wilh. Ferd. Helm, Offenbach.  
116 Ernst Kuhlgen, Iserlohn.  
117 Condensation, Balke, Sack & Kieselbach.  
118 Hellas und Grevenerbroich.  
119 Max Schorch, Frd. Spies, Frd. Sohn und Oskar Recke.  
120 Garbe, Lahmeyer & Co., Aachen, Schüchtermann & Kremer, Sandwiger Eisenhütte, Fr. Spies Söhne.  
121 C. Schürmann, Düsseldorf.  
122 Gradwerk von Balke.  
123 Vogt & Haefner.  
124 Hellas.  
125 Jos. Eck & Söhne, Düsseldorf.

Längswand A-B: Maschinenfabrik Grevenerbroich. Wilh. Kempchen sen., Oberhausen. Dreyer, Rosenkrantz & Droop, Hannover. Möller, Brackwed. Tachometer-Gesellschaft, Köln. Wiesenthal & Co., Aachen. Fritz Gütze, Remscheid. M. Gehre, Rath. Louis Soest, Düsseldorf-Reisholz. Weismüller, Frankfurt-Bockenheim. Union, Essen. Haniel & Lerg, Düsseldorf-Grafrath. Kölnische Maschinenbau-Anstalt, Köln-Bayenthal. Gebr. Klein, Dahlbruch. A. Oechelhauser, Siegen. K. W. Dinne Dahl, Steele. Pötter & Co., Dortmund. Humboldt, Kalk. L. Stuckenholz, Wetter. Frowein, Radevormwald. G. Brinkmann, Witten. Béch & Grois, Hückewagen. J. Banning, A.-G., Hamm.

zum Kesselhause läuft. Aufser besonderen Absperrorganen, die direct an den Dampfsammlern angeordnet sind und die Absperrung jeder Leitung ermöglichen, sind in diesen Verbindungsleitungen Selbstschlufsventile eingeschaltet, die mit von Hand abstellbaren Ventilen combinirt sind, um bei Rohrbruch eine Gefährdung der Ausstellungsbesucher zu verhindern. Bei der Rohrleitung ist hier dem Doppelleitungssystem den Vorzug gegeben worden gegenüber der Ring-

Die Querschnitte der Leitungen sind so berechnet, dafs bei Benutzung beider die Dampfgeschwindigkeit etwa 18 m beträgt, also bei Störungen mit einer Leitung der volle Betrieb aufrecht erhalten werden kann. Bei Anordnung der Absperrorgane wurden alle möglichen Eventualitäten ins Auge gefafst, so z. B. das Defectwerden des einen oder des anderen Dampfsammlers, einiger Verbindungsleitungen oder des einen oder anderen Theiles beider Rohrstränge,



Abbildung 3. Stehende Dreifach-Expansionsmaschine mit Dynamo. Gutehoffnungshütte.

leitung, da sich bei dieser Disposition die Kosten um nahezu 25 % geringer stellen und dabei die Betriebssicherheit eine weit größere ist. Zudem besitzt die Ringleitung den großen Nachtheil, dafs sie in allen Theilen gleiche Querschnitte erhalten muß, wodurch große Condensationsverluste auftreten und leicht eine Gefährdung des Betriebes eintreten kann. Alle wichtigeren Betriebsmaschinen sind an beide Leitungen angeschlossen, um bei Defectwerden einer Leitung mit der anderen dennoch den Betrieb aufrecht erhalten zu können.

und sind die Vorkehrungen derartig getroffen, dafs Unterbrechungen des Betriebes während der Ausstellung kaum eintreten werden. Wie schon erwähnt, beträgt der Betriebsdruck 12 Atm., auch arbeitet ein großer Theil der Kessel mit Ueberhitzung.

Für die ganze Stromerzeugungsanlage ist eine gemeinschaftliche Centralcondensation vorgesehen, die aus zwei Aggregaten besteht und von denen jede Einzelanlage rund 30.000 kg Dampf i. d. Stunde niederzuschlagen vermag. Beide Anlagen besitzen Röhrenkessel, Oberflächen-

condensatoren und arbeiten nach dem Gegenstrom-princip, und zwar sind bei der einen stehende Kessel, bei der anderen übereinanderliegende Kessel angewendet worden, welche Disposition wegen beschränkter Raumverhältnisse erforderlich war. Die maschinelle Anlage für die Central-condensation (von den Firmen Balcke & Co., Bochum und Sack & Kieselbach, Rath) besteht aus je einer Compound-maschine mit an den durchgehenden Kolbenstangen gekuppelten Wasser- und Luftpumpen. Die Condensations- und Oelpumpen erhalten gleichfalls zwangsläufigen Antrieb von diesen Maschinen. Bevor der Dampf in die Condensatoren tritt, passiert er einen Oelabscheider, der die Oelpartikelchen aus dem Dampf ausscheidet und so nur reinen Dampf zur Condensation bringt, wodurch sowohl reines ölfreies Wasser für die Kesselspeisung gewonnen, als auch eine bessere Wirkung der Anlage erzielt wird, da die Rohre nicht durch Oel in der Wärmeabgabe beeinträchtigt werden. Bei den älteren Central-

jedoch mehr oder weniger erfolglos geblieben, da das Gemisch von Oel und Wasser so iunig ist, daß ein Ausscheiden des Oeles erst beim

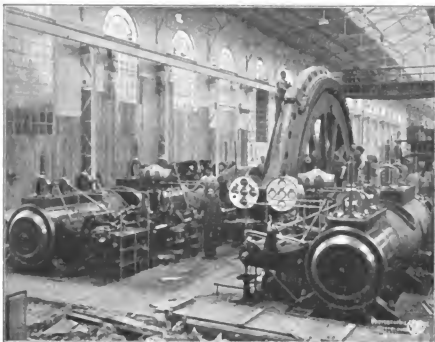


Abbildung 4. Liegende Tandem-Dampfmaschine mit Dynamo.  
Maschinenfabrik Gretenbroich.

Erkalten des Wassers, wozu wieder große Klärbassins notwendig waren, eintritt. Bei den neuen Anlagen hat man nun Apparate construiert,

in denen der Dampf, bevor er in den Condensator tritt, gezwungen wird, ein oder mehrere Male seine Richtung zu ändern. Hierbei wird das flüssige und spec. schwere Oel nach dem Trägheitsgesetz abgeschleudert und durch besondere Pumpen entfernt, während der reine Dampf dem Condensator zufließt. Die vorerwähnten Wasserpumpen saugen das für die Condensation erforderliche Wasser aus einem Bassin, das sich unter Fußbodenhöhe befindet, ein und drücken es durch die Condensatoren direct auf zwei Gradirwerksanlagen. Eine von diesen ist ein Holzturm, in dem das zu kühlende Wasser fein vertheilt wird und an einem System von Latten herabrieselt. Der andere ist in Eisen hergestellt und wird hier die Wasservertheilung mittels perforirten Bleches erzielt.



Abbildung 5. Liegende Compound-Dampfmaschine mit Dynamo.  
Kirberg & Hülts in Hildes.

condensationen suchte man das in dem Condensat enthaltene Oel mittels complicirter Reinigungsapparate anzuschneiden. Alle diese Versuche sind

Der eiserne Kühler, von Balcke & Co.-Bochum erbaut, besitzt 6 $\frac{1}{2}$  m Weite bei 35 m Höhe, während der von derselben Firma gelieferte Holzturm

8 × 22 m Grundfläche einnimmt, bei 24 m Höhe. Die Höhe des Wassereinflaßes beträgt bei beiden Kühlwerken 7,5 m. Das abgekühlte Wassersammelt sich in Bassins, die sich unterhalb der Kühlwerke befinden, an und fließt mit eigenem Druck den Bassins im Condensationsgebäude wieder zu, um von neuem wieder verwendet zu werden. Um bei Defectwerden der Condensationsanlage vor Betriebsstörungen gesichert zu sein, sind in der Vacuumleitung Sicherheitsauspuffventile vorgesehen, die, falls erforderlich, ein Arbeiten der Maschine im Anspuff gestatten. Wie bei allen Ausstellungen, so auch hier, lagert man Dampf und Vacuumleitung tief, um das Bild der Ausstellungsobjecte nicht zu beeinträchtigen.

hat, so kommt bei dieser Anlage nur Braunkohle zum Verstoßen. Die Kohle wird mittels Eisenbahngleis bis vor die Anlage transportiert, hier in einen tiefliegend gemauerten Behälter gestürzt, dann mittels Conveyorkette in einen Hochbehälter gehoben und gelangt von da in Füllrumpfe, von wo aus sie in die Feuerungen der einzelnen Kessel fällt. Die Conveyorkette ist eine endlose Gelenkkette mit zwischen den Kettengliedern drehbar aufgehängten Bechern, die an bestimmten Stellen mittels Anschlages gefüllt und geleert werden können. Die Feuerungen sind Treppenrostanlagen und kommen hier drei verschiedene gesetzlich geschützte Anlagen zur Vorführung, die alle eine möglichst

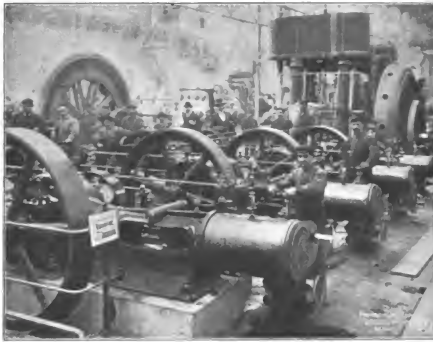


Abbildung 6. Gabelmaschinen mit Dynamo; Dinglorsche Maschinenfabrik, Zweibrücken.

Hierdurch machte sich jedoch eine Entwässerung der Vacuumleitung erforderlich und geschieht dies durch zwei automatisch arbeitende Entwässerungspumpen. Es sind dies gewöhnliche Duplex- bzw. Simplexpumpen mit neben denselben angeordneten Wasserbehältern, die unter Vacuum stehen und denen der condensirte Dampf zufließt. Bei gefülltem Behälter öffnet ein Schwimmerventil die Dampfzuströmung und setzt die Pumpen in Gang, während bei geleertem Kessel der Dampfzutritt wieder geschlossen wird.

Für den Betrieb der am hinteren Theil der Maschinenhalle befindlichen Walzenzugmaschine, Compressoren und Dampfhammer ist eine zweite Dampfanlage vorgesehen, die ein Ausstellungsobject des Vereins für die Interessen der rheinischen Braunkohlenindustrie ist und drei Cornwallkessel mit zusammen 300 qm Heizfläche umfaßt. Da der Verein naturgemäß großes Interesse für die Verbreitung der Braunkohle

günstige und rationelle Verfeuerung der Kohle bezwecken. Die Asche fällt in Behälter, welche von der Conveyorkette aus bethätigt werden, und wird durch Umlegen von Rutschen direct in Waggon transportirt. Die Flugasche ist, wie bekannt, schon bei Steinkohlenfeuerungen eine lästige Beigabe und hat häufig Störungen der Anlage selbst, sowie auch Belästigungen der Nachbarschaft zur Folge. In viel höherem Maße ist dies jedoch bei der Braunkohle der Fall. Ein Patent des Ingenieur Hadeln sucht diesen Uebelstand auf folgende Weise zu beseitigen: Der untere Theil des Schornsteins erhält einen concentrisch gemauerten Ring, der durch Gewölbe in zwei übereinander befindliche Kammern getrennt wird. Dieses Trennungsgewölbe ist aus durchbrochenen Steinen hergestellt. Die Verbrennungsgase treten aus dem Fuch in den unteren Theil des concentrischen Ringes, umstreichen den Schornstein am äußeren Umfang

mit geringerer Geschwindigkeit und treten dann mit erhöhter Geschwindigkeit durch das durchbrochene Gewölbe in den Schornstein selbst, wobei sie auf diesem Wege ihre Aschenpartikelchen abgeben haben. Diese fallen auf eine schräge Ebene, welche nach dem äußeren Umfange des Raumes geneigt ist und mittels Reinigungsthüren jederzeit entfernt werden kann. Bei nothwendig werdenden Reparaturen, wie bei Verstopfen des Gewölbes und sonstigen Arbeiten können durch Umschalten eines Rauchschiebers die Gase auch direct in den Schornstein geleitet werden und wird die Reinigungsanlage hierdurch außer Betrieb gesetzt.

Der Schornstein dieser Kesselanlage ist 43 m hoch und besitzt am oberen Ende eine lichte Weite von 1,7 m. Die Kesselanlage erzeugt gesättigten Dampf mit einer Spannung von 8 Atm. Für die Dampfleitung sind die Normalien der Gas- und Wasserfachmänner vorgeschrieben, als Dichtungsmaterial kommt Metallichtung zur Verwendung. Da die an diese Dampfanlage angeschlossenen Maschinen täglich nur wenige Stunden arbeiten, sah man von Anstellung einer Centralcondensation ab und arbeitet sämtliche Maschinen hier mit Auspuff. —

Weiter kam eine eigene Dampf- und Maschinenanlage vom Verein für die bergbaulichen Interessen zur Aufstellung\* und zwar werden hier fast ausschließlich Maschinen und Aggregate für den Bergwerksbetrieb vorgeführt, unter Anderem eine Wasserhaltung von 3600 P.S., die 25 cbm i. d. Minute auf 500 m hebt. Vorgesehen ist ferner eine Dampf Fördermaschine mit Fördergerüst im Betrieb, eine elektrische Fördermaschine mit 1200 K.-W. Leistung, eine Größse, wie sie bisher in Europa noch nicht gebaut worden ist.

Das Kesselhaus enthält sechs Kessel mit zusammen 1000 qm Heizfläche, die gesättigten Dampf von 12 Atm. Betriebsdruck erzeugen und an einen Schornstein von 50 m Höhe bei 2 m lichter Weite am Kopfe angegeschlossen sind. Das hier vorgesehene Kesselsystem soll sich speciell für den Zechenbetrieb eignen und die Vortheile des Cornwallkessels (großer Wasser-

raum) mit denen des Röhrenkessels (schnelle Dampferzeugung) vereinigen. Vier Kessel dieser Anlage bestehen aus je einem Einflamrohrkessel, in dem sich die Rostfläche befindet, mit dahinterliegendem Röhrenkessel. Die anderen beiden sind mit vorliegenden Cornwallkesseln und dahinterliegenden Siederöhrenkesseln ausgeführt.

Die Namen der die Kessel liefernden Firmen sind:

Firmen	Anzahl	Heizfläche pro Kessel
Gewerkschaft Orange, Bulmke bei Gelsenkirchen . . . . .	2	167,6
L. & C. Steinmüller, Gammersbach . . . . .	2	145,3
Robert Reichling & Cie., Grefeld-Königshof . . . . .	2	155,64

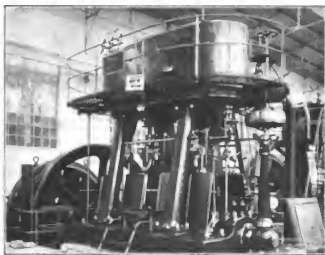


Abbildung 7. Stehende Compound-Maschine mit Dynamo.  
K. A. Th. Möller, Brackwede.

Die Kohlenbeschickung erfolgt auf automatischem Wege mittels der von Hartmann aus Chemnitz eingerichteten Leachfeuerung; aus einem Kohlenlagerraum, der sich neben dem Kesselhaus befindet, wird die Kohle mittels Schnecke einem Becherwerke zugeführt; das Becherwerk giebt sie in eine oberhalb der Kessel gelagerte Schnecke und wird sie nun von hier aus nach den einzelnen Apparaten geführt und mittels Hochrädchen in die Fenerung selbst geschleudert. Die Kohlenaufgabe erfolgt vollständig gleichmäßig und kann nach Wunsch und Bedürfnis reguliert werden, wodurch der größtmögliche Heizeffect erzielt wird. Allerdings empfiehlt es sich, bei diesen Apparaten Nafskohle zu verwenden. Beim Verstopfen von Förderkohlen muß die Kohle erst einen Kohlenbrecher passieren, und wird sie dann erst durch ein Becherwerk gehoben und der Anlage, wie vorhin geschildert, zugeführt. Sämtliche Dampf-, Förder- und Gebläsemaschinen u. s. w. arbeiten bei dieser Anlage ebenfalls mit Centralcondensation (Eugen Blafsberg & Co.) und dient für diesen Zweck ein Weifascher Gegenstromcondensator, der etwa 12500 kg Dampf niederzuschlagen vermag.

Eine Rückkühlanlage von 50 qm Bodenfläche bei 20 m Höhe, bestehend aus einem Holzturm mit einer eigenartigen Wasservertheilung, die durch übereinanderlagernde Steinschichten bewirkt wird, gestattet auch hier die Wiederverwendung des gebrauchten Wassers. Da jedoch

\* Dieselbe ist vom Technischen Bureau der Ausstellung ausgearbeitet.



wegen Platzmangel die Anlage nur für 200 cbm ausgeführt werden konnte, ist ein großes Quantum an Zusatzwasser noch erforderlich. Für die Förderung des Wassers, einmal nach dem Condensator, zum andern Mal nach dem Gradirwerksbassin, sind zwei Rotationspumpen vorhanden, von denen jede stündlich 270 cbm zu leisten vermag. Die Entwässerung der auch hier tiefliegenden Vaccumleitung erfolgt gleichfalls auf automatischem Wege. Die Dampfleitungen sind auch hier nach den neuen Normalien des Vereins deutscher Ingenieure vom Jahre 1900 ausgeführt, jedoch mit eingedrehten Flanschen. Als Dichtungsmaterial sind wellenförmige Kupferringe mit Asbesteinlage vorgesehen. —

Eine der wichtigsten Fragen war die Wasserversorgung des Ausstellungsgeländes. Für Trink-, Koch- und Feuerlöschzwecke ist das städtische Wasserleitungsnetz mit dem des Ausstellungsgeländes verbunden worden. Für die umfangreichen technischen Anlagen reichte dieses Wasser jedoch nicht annähernd aus, deun es werden folgende Quantitäten benötigt:

1. Kesselspeisewasser 120 cbm, 2. Zusatzwasser 480 cbm für die Condensationsanlagen, 3. Fontänenspeisewasser 1500 cbm, zusammen 2100 cbm in der Stunde, sind gleich 35 cbm in der Minute. Zur Bewältigung dieser Wassermenge ist in der Nähe des Rheines eine Pumpstation von 260 qm bebauter Fläche vorgesehen, in der 4 Centrifugalpumpen von 30, 20 und je 10 cbm Minutenleistung zur Aufstellung gelangen. Diese Pumpen besitzen getrennte Saugleitungen und entnehmen ihr Wasser einem Sangschacht, der sich im Sporthafen befindet. Dieser ist auf — 1 ausgebagert und gegen Versanden durch eine Spundwand gesichert. Die Pumpendisposition ist nun so getroffen, daß man stets in der Lage ist, 10 bis 20 cbm mittels einer

Füfshundertleitung nach dem Gradirwerksbassin neben der Maschinenhalle zu drücken und 20 bis 30 cbm nach den Bassinanlagen im Bergbaulichen Verein. Centrifugalpumpen mit elektrischem Antrieb mußten hier gewählt werden, einmal mit Rücksicht auf den Kostenpunkt, zum

andern Male aber auch, da die Ingenieurarchitekten durch Dampfanlagen das Rheinufer nicht vernutzen wollten; der Riemenantrieb mit Gleichstrommotorenbetrieb aus folgenden Gründen: Wie bekannt, schwankt der Rheinwasserstand außerordentlich stark und zwar zwischen + 0,6 bis + 6. Um nun bei niedrigstem Wasserstand ein absolut sicheres Functioniren der Pumpen zu ermöglichen, wurden sie

in einem wasserdichten Schacht so tief aufgestellt, daß die maximal noch zulässige Saughöhe nie mehr als minus 4 beträgt, die Motoren dagegen hochwassersfrei auf + 6, um sie gegen Sickerwasser und Feuchtigkeit zu schützen. Nun ändert sich bei wechselnder Förderhöhe die Leistung der Centrifugalpumpen außerordentlich bei gleicher Tourenzahl. Deshalb mußten Motoren verwendet werden, die eine Tourenregelung zuließen, was bekanntlich nur beim Gleichstrommotor möglich ist. Saug- und Druckleitungen sind als gußeiserne Muffenleitungen mit Bleiabdeckung ausgeführt, die etwa 1 bis 1,2 m tief verlegt sind. Sie besitzen eine gesamte Länge von etwa 1000 m. Das nach dem bergbaulichen Ge-

bäude gedrückte Wasser fließt aus einem Hauptbassin mit 300 cbm Inhalt, sowohl nach einem Saugschacht der Wasserhaltung Haniel & Lueg, als auch nach dem Sangbassin vor den Fontänenpumpen, die hier anschießlich für die Speisung der Wasserkränze vorgesehen sind, und können nun von der einen oder von der anderen Pumpenanlage die Fontänen gespeist werden. Die ver-

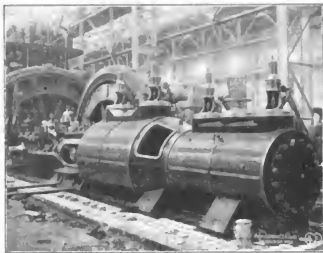


Abbildung 8. Liegende Tandem-Maschine.  
Hohenzollern, Act.-Ges., Düsseldorf.

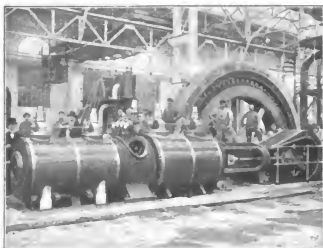


Abbildung 9. Liegende Tandem-Dampfmaschine mit Dynamo.  
Humboldt in Kalk bei Köln.

bände gedrückte Wasser fließt aus einem Hauptbassin mit 300 cbm Inhalt, sowohl nach einem Saugschacht der Wasserhaltung Haniel & Lueg, als auch nach dem Sangbassin vor den Fontänenpumpen, die hier anschießlich für die Speisung der Wasserkränze vorgesehen sind, und können nun von der einen oder von der anderen Pumpenanlage die Fontänen gespeist werden. Die ver-



hältnismäßig complicirte Wasseranlage ist darauf zurückzuführen, daß anfangs keine geeigneten Pumpwerke für die Wasserkünste erhalten werden konnten und demgemäß die ganzen Projecte auf die Maschinen von der Firma Haniel & Lueg zugeschnitten werden mußten. Diese Maschine

leistet jedoch bei normalem Betriebe dreitausendsechshundert P. S., benöthigt also für den Leerlauf allein etwa 360 bis 400 P. S., während als effective Leistung des normalen Fontänenpumpwerks nur dreihundert maximal gebraucht wurden. Es wurde einmal aus diesem Grunde, zum andern Theile aber auch, um die notwendige Reserve zu besitzen, nach passenden Pumpen Umschau gehalten und gelang es denn auch schließlich, eine elektrisch betriebene Pumpe mit 12 cbm und zwei Dampfdruplexpumpen mit dreifacher Expansion mit 12 und 8 cbm Leistung zu erhalten. Die elektrisch betriebene Pumpe ist ein Schnellläufer und soll hier 160 bis 180 Touren i. d. Minute machen. Der Sangkasten

ist mit Massenringventilen ausgestattet, in denen die Wassergeschwindigkeit ein Meter nicht überschreiten soll. Jedes Ventil besitzt ein Saugrohr, das in einer Länge von etwa 200 mm in den eigentlichen Sangkasten mündet und Wasserwirbelungen vermeiden sowie dem Wasserstrahl verticale Richtung geben soll, um ein schnelles, gleichmäßiges

Schließen des Ventils zu ermöglichen. Es ist also die Pumpe gewissermaßen in eine Anzahl kleiner Pumpen zerlegt und soll sich diese Construction in der Praxis sehr gut bewähren.

Bei der neuen Dampfdruplexpumpe ist außer dem Triplexsystem noch Expansionssteuerung vorgesehen. Wie bekannt, kann bei der gewöhnlichen Druplexpumpe Expansion nicht angewendet werden, da ihr die Schwungmassen fehlen.

Diese sind hier durch ein sogenanntes Kraftausgleichswerk ersetzt worden. Dies ist ein Hülfszylinder, der zwischen Dampf- und Pumpenseite eingebaut ist, in dem ein Plunger auf ein Kraftübertragungsfluidum, bestehend aus Oel und Luft, arbeitet; durch diese Einrichtung wird eine wesentliche Ersparnis an Dampf erzielt. Von diesen Pumpenanlagen wird nun das Fontänenwasser mittels einer Sechshundert-Druckleitung nach der Fontäne geführt. Bei der Ausführung der Fontänenanlage sind alle Fortschritte, die man bisher auf diesem Gebiet erzielte, zur Anwendung gekommen. Sie soll Alles übertreffen, was man je in dieser Hinsicht gesehen hat. Von einem Vertheilungsstück werden mittels 30 Rohrleitungen von 80 bis 100 mm lichter

Weite die Wassermassen auf 180 Beckmannsche Wassersprungstücke vertheilt, die eine Haupt- und zwei Seitenfontänen bilden, welche im oberen Bassin angeordnet sind. Diese Mundstücke sind cylindrische Hohlkörper, die ähnlich wie Strahlapparate wirken und bei denen der aus der Düse austretende Strahl Wasser und Luft aus dem Bassin mitreißt, wodurch die Wassermasse um ein Drittel des Volumens vermehrt wird, so daß statt der den Fontänen zugeführten 24 cbm thatsächlich 32 cbm Wasser springen.

Durch die von dem Wasser mitgerissene Luft erscheint das Wasser weiß, von Luftbläschen durchsetzt, wodurch das Licht reflectirt wird, während Wasser ohne Luft den größten Theil des Lichtes absorbiert, und die Wirkung wesentlich geschwächt wird. Um Leben in diese Wassermassen zu bringen, sind auf dem Wasservertheilungskörper Schnellschloßventile angeordnet, die durch plötzliches Anschalten einer Anzahl von Leitungen eine Steigerung des Druckes herbeiführen. Beim Einschalten der



Abbildung 10. Liegende Tandem-Maschine.  
Union, Essen.

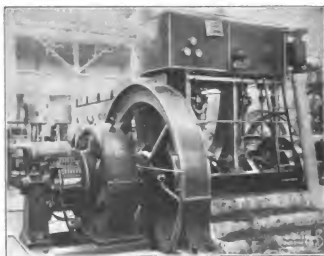


Abbildung 11. Stehende Compound-Maschine.  
Sundwiger Eisenhütte, Sundwig.

Rohre fällt der Druck, die bisher ausgeschalteten Leitungen treten nun plötzlich wieder unter Druck und werfen das Wasser in Raketenform nach oben. Ausser dieser Anordnung können drei verschiedene Wasserbilder gestaltet werden; bei einem derselben bilden die drei Fontänen Pyramidenformen, bei dem zweiten Tulpenformen, bei dem dritten schneiden sich Strahlen der einzelnen Fontänen. Die Veränderung dieser Wasserbilder wird vom Schalt-raume aus, der sich vor der Fontänenanlage befindet und in dem das Vertheilungsstück gelagert ist, bewirkt und zwar dadurch, daß eine Anzahl Mundstücke ausgeschaltet wird, während andere eingeschaltet werden.

Sinnreich wie der wassertechnische Theil ist auch der elektrotechnische Theil dieser Anlage. In wasserdicht geschlossenen Kesseln befindet sich auf dem Boden derselben je ein Scheinwerfer mit darüber befindlicher Farbenscheibe, die mittels Zahnradübersetzung von einem Motor bethätigt wird. Diese Farbenscheiben sind weiß, blau, rot, grün und gelb und gestatten demnach ein fünffaches Farbbild. Von demselben Schaltraume aus, von dem der wassertechnische Theil dirigiert wird, ge-

schieht auch die Bedienung des elektrotechnischen Theiles und man ist jeden Moment in der Lage, die Farbenscheiben der 44 Scheinwerfer nach Belieben zu verstellen. Das abfließende Wasser wird durch 14 Löwenspeier nach dem unteren Bassin geleitet und werden auch hier die abfließenden Wasserstrahlen, die in einer Breite von 200 mm austreten und unten eine Breite von 600 bis 700 mm besitzen, farbig beleuchtet. In dem unteren Bassin sind noch 13 kleine Fontänen vorgesehen, die von den Hochdruckcentrifugalpumpen, welche sich in dem Saugschacht am Rhein befinden, gespeist werden und insgesamt 5 cbm pro Minute bei einem Druck von 3 bis 4 Atm. benöthigen. Die vorerwähnte Fontänenanlage bedeckt eine Gesamtfläche von 7000 qm und benöthigt an Kraft für den Pumpenbetrieb etwa 300 P.S., für Beleuchtung der Wassermasse etwa 250 K.-W. Ein weiteres Pumpwerk dient zur Cascaden-speisung bei den Anlagen des deutschen Betonvereins, die sich vor der Fassade der Kunsthalle befinden. Es besteht aus einer Centrifugalpumpe, deren Welle mit einem Gleichstrommotor direct gekuppelt ist und werden mittels dieser Anlage 10 cbm i. d. Minute auf etwa 5 m Höhe gefördert.

## Neue Gebläsemaschine für die Pastuchoffschen Anthracithochöfen in Sulin, Südrufsland.

(Hierzu Tafel VIII.)

(Nachdruck verboten.)

Die hohen Ansprüche, welche der stets wachsende Wettbewerb an das Erzeugungsvermögen der Hochöfen stellt, veranlassen den Techniker noch mehr, als früher, die Leistungsfähigkeit der Gebläsemaschinen zu vergrößern und ihre Unterhaltungskosten zu verringern. Wenn-gleich bei Hochöfen bis zu 450 t Tageserzeugung, wie man sie auf dem Continente zur Zeit erreicht, im allgemeinen die liegende Gebläsemaschine bevorzugt und dabei die stärkere Abnutzung der Kolbendichtungen, als bei den stehenden Maschinen, in den Kauf genommen wird, so sieht man doch auf den amerikanischen Hoch-ofenwerken mit den großen Tagesproductionen von 600 und mehr Tonnen f. d. Ofen den stehenden Typ des Gebläses mehr in Anwendung, indem der Amerikaner bei den liegenden Maschinen die Abnutzung der Gebläsecylinder, die dadurch entstehenden Undichtigkeiten und die durch die erforderlichen Reparaturen hervorgerufenen Stillstände hinsichtlich einer hohen Productionsziffer für zu sehr beeinträchtigend hält, als daß diese

Nachteile durch die größere Zugänglichkeit und Stabilität, sowie durch die bessere Uebersicht und Controle aufgehoben würden; zudem hat man in Amerika in den letzten Jahren sich auch sehr beilehigt, die stehende Gebläsemaschine stabiler und zugänglicher zu bauen und durch geeignete Schnierapparate wenigstens in dieser Hinsicht die Controle zu erleichtern. Die Suliner Gebläsemaschine stammt aus der Fabrik der Edward P. Allis Co in Milwaukee U. S. A., wurde während des Winters 1900 montirt und befindet sich seit Sommer 1901 im Betrieb. Die für die Suliner Hochöfen aufsergewöhnlich großen Dimensionen der Maschine erklären sich dadurch, daß das Gebläse zugleich als Reserve für einen zweiten Ofen dienen soll, während der stehende Typ zum Theil durch die nicht wenig heikle Platzfrage mitbedingt war.

Die Hauptabmessungen der Maschine stellen sich, zugleich im Vergleich mit denen der Duquesne-Maschine, ebenfalls von der Allis Co. erbaut, wie folgt:

	Salin mm	Duquesne mm
Durchmesser des Hochdruckcylinders	1066	1016
„ „ Niederdruckcylinders	2032	1981
„ „ Gebläsecylinders	2132	1930
Gemeinschaftlicher Kolbenhub	1524	1524
Umdrehung f. d. Minute max.	55	55
	cbm	cbm
Angesaugte Luftmenge f. d. Umdrehung	21,80	17,26

Die Cylinder stehen nicht auf Stahlconsolen oder gußeisernen Sockeln, wie man das bei anderen stehenden Constructionen findet, sondern auf zwei Rund-Framen, wovon der obere cylindrisch ist und die Kreuzkopfführung bildet, der untere dagegen sich konisch erweitert und die Verbindung mit dem Fundamentrahmen herstellt. Der untere Theil besitzt zu seiner Verstärkung innen je fünf Rippen; er besteht aus zwei Gußeisen, die durch Bolzen von 6 cm Durchmesser zusammengehalten werden, ist leicht zu gießen und nur an den Berührungsfächen unten und oben abgedreht, erfordert also wenig Zeit. Ferner bietet der Rund-Frame-Typ die größtmögliche Anlagefläche, so daß die Construction als äußerst stabil und solid zu bezeichnen bleibt; dabei hat sie den Vortheil, stets reinlich auszusehen, indem das Schmieröl n. s. w. gänzlich innen abläuft und nicht herumgespritzt wird, trotzdem kann man aber an alle Theile behufs etwaiger Auswechslung bequem und leicht heran.

Die beiden Hauptlager sind mit dem Fundamentrahmen zusammengewachsen und enthalten mit Composition ausgegossene Lagerschalen von Stahlgufs. Das Hauptlager hat einen Durchmesser von 530 mm und besitzt eine Länge von 915 mm, der Kurbelzapfen zeigt 356 mm Durchmesser und 305 mm Länge; das Gewicht der Kurbelwelle beträgt 8 t und das der beiden Kurbeln 7 t. Das Schwungrad, in der Saliner Eisengießerei angefertigt, wiegt 50 t, gegen 40 t in Duquesne, bei einem Durchmesser von 7315 mm. Die Kreuzköpfe bestehen aus Stahlgufs, mit Composition ausgegossen, und sind 1295 mm groß, daher wenig dem Warmlaufen ausgesetzt. Die Gleitbahn des Kreuzkopfes ist innen hohl und läßt sich durch Wasser kühlen, falls es bei großer Tonnenzahl nöthig sein sollte. Laufen die Kreuzkopfschuhe sich ab, so braucht man nicht den Kreuzkopf n. s. w. herauszunehmen, sondern man zieht einfach je nach Bedarf mehr oder minder die Schraube *f* an (Tafel VIII), wodurch die Keile *g* angezogen werden, so daß der Durchmesser des Kreuzkopfes sich vergrößert. Von der Haupt-

welle aus erfolgt mittels Riemen der Antrieb des Regulators, welcher sich je nach der gewünschten Tonnenzahl durch eine Spindel und Feder verstellen läßt und zwar durch ein Handrädchen, sowohl am Regulatorstand auf der zweiten Etage, als auch unten auf der Maschinenhaussohle; es dürfte dies vorthellhafter sein, als eine Aenderung der Stellung des Regulators mit einem von Hand verstellbaren Laufgewicht zu bewerkstelligen.

Die Einzelheiten der Steuerung sind aus den Zeichnungen der Tafel VIII zu ersehen. In jeder Kurbelstellung vermag man die Maschine ohne Unbequemlichkeit anzulassen, da durch ein Extraventil direct Dampf nach dem Niederdruck-Cylinder eingelassen werden kann.

Vom Niederdruck-Cylinder geht der Dampf nach der Condensationsanlage, jedoch arbeitet die Maschine auch mit Auspuff; hierbei wird das sich gewöhnlich bei Compound-Maschinen verfindende Doppelsitz- bzw. Wechselventil durch eine ausbalancirte Messingklappe im Auspuffrohr ersetzt, die selbstthätig in Function tritt, sobald etwa die Luftpumpe versagen sollte, so daß ein Verbreuen der Gummiklappen des Condensators ausgeschlossen erscheint.

Die Luft tritt in den Windcylinder durch die Kennedysche Saugklappe (Amerik. Patent vom 14. Januar 1896), die sich sechs und mehr Jahre ohne Reparaturen betriebsfähig erhalten soll. Die Druckklappen, deren jeder Luftcylinder vier enthält, sind nach dem Patent Reynolds (Amerik. Patent vom 14. Januar 1896) angefertigt und sollen zwei, ja sogar vier Jahre auf amerikanischen Hochofenwerken ausgehalten haben; die Details der Construction sind aus den Zeichnungen ersichtlich. Der Antrieb der Saug- und Druckklappen geschieht von der Kurbelwelle aus.

Im Windcylinder soll bei den Kennedy-Reynolds-Klappen der todtte Raum nur  $\frac{1}{16}$  von einem Procent betragen, jedenfalls aber functioniren beide gut, die Maschine selbst läuft ruhig und gleichmäßig. Für den Fall, daß an einem der Luftcylinder oder überhaupt an einer Seite eine Betriebsstörung eintritt, kann man mit der anderen Seite der Maschine allein weiter arbeiten. Bei 50 Umdrehungen und 20 *at* Pressung leistet die Maschine 3200 Pferdekraft; sie dürfte das größte Hochofengebläse Ruflands sein und zugleich zu den größten des Continents gehören.

Salin.

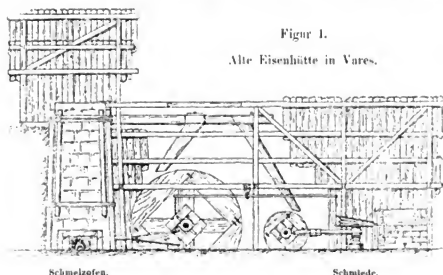
Oscar Simmerbach,  
Hütteningenieur und Hochofendirector.

## Der größte Holzkohlen-Hochofen der Welt.

In der Bergstadt Vares in Bosnien, Kreis Sarajevo, steht ein der Vareser Eisenindustrie Actien-Gesellschaft gehöriger Holzkohlen-

Vor der Uebernahme der Länder in die Verwaltung Oesterreichs war die Eisenerzeugung eine sehr primitive. Ein alter bosnischer Eisen-

schmelzofen ist in Figur 1 dargestellt. Derselbe war 5 m hoch und hatte 1 m Durchmesser. Er besaß zwei Kapferformen und der Wind wurde mittels eines durch Wasserrad betriebenen Blasebalgs eingeblasen. Der Betrieb wurde nach drei Tagen unterbrochen, nachdem etwa 3 t Eisen in dem Ofen erzeugt worden waren. Ein Theil des Eisens lief mit den Schlacken flüssig ab; ein anderer fester Theil des Eisens wurde unter einem kleinen Schwanzhammer ausgereckt. Auf 100 kg



Figur 1.

Alte Eisenhütte in Vares.

Schmelzofen.

Schmiede.

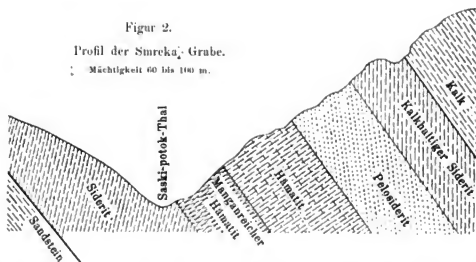
Hochofen, welcher unter allen Ofen dieser Art wahrscheinlich die größte Erzeugung hat.

Der Reichtum Bosniens und der Herzegovina an Erzen aller Art war schon in vorhistorischer Zeit bekannt. Es finden sich dort Gold-, Silber-, Blei-, Zink-, Kupfer-, Mangan-, Eisen-, Chrom-, Antimon- und Arsen-Erze sowie Petroleum und Salz. Doch erst seit 1878, nachdem diese Länder unter die Verwaltung Oesterreichs gekommen sind, hat die Ausbeutung dieser Schätze eine namhafte Ausdehnung gewonnen. Der Werth der Berg- und Hütten-erzeugnisse Bosniens und der Herzegovina betrug 1899 6567886 Kronen. Dabei waren beschäftigt 50 Ingenieure und sonstige Angestellte, 53 Steiger und Aufseher und 5109 Arbeiter, einschließlich der Holzkohlenbrenner.\*

Eisen wurden 300 bis 500 kg Holzkohlen gebraucht. Die Eisenerze kommen bei Vares in der Trias vor; die Lager sind bis 100 m mächtig und auf 5 km im Streichen nachgewiesen. Die Hauptlagerstätten liegen bei Prizici, Bresik, Droskovich und Smreka. Die Erze wurden bis jetzt

Figur 2.  
Profil der Smreka's Grube.

\* Mächtigkeit 60 bis 100 m.



fast ausschließlich in Tagebauten gewonnen; es stehen darin 10 Millionen Tonnen Erze an. Größere Mengen würden durch unterirdischen Bau gewonnen werden können.

Figur 2 zeigt ein Profil des Vorkommens von Smreka. Die Gewinnung ist eine so leichte, daß auf einen Bergmann 6 bis 7 t Erze und

\* Oberberggrath Poech: L'industrie minérale de Bosnie-Herzégovine. Monographie publiée à l'occasion du Congrès international des mines et de la métallurgie de l'Exposition universelle de Paris 1900.

auf jeden der beschäftigten Arbeiter durchschnittlich 1,4 t kommen. Im Jahre 1899 wurden 130 000 t Eisensteine gewonnen; davon wurden 80 000 t in Vares verhüttet und 50 000 t über Metkovich sowie über Brod mit der Eisenbahn ausgeführt.

Die besten Erze sind die Hämatite von Przici, welche 60 % Eisen und etwas Mangan enthalten; sie eignen sich sowohl zur Erzeugung von

Gießerei- als Stahleisen für den Herdofen. In Bresik wurden Brauneisensteine gewonnen mit 48 % Eisen, welche sich ebenfalls zur Erzeugung von Gießerei- und Stahleisen eignen. In Droskovich und Smreka kommen hauptsächlich manganreiche Spatheisensteine vor, welche sich bei einem Mangangehalt bis zu 10 % zu Weiß- und Spiegeleisen eignen. In folgender Zusammenstellung sind einige Analysen dieser Erze mitgeteilt:

Analysen der Eisenerze von Vares.

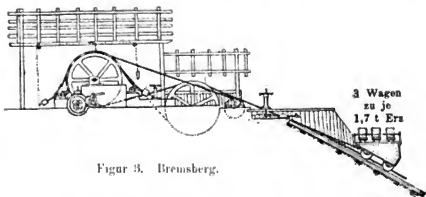
Herkunft	Eisen	Mangan	Kieselsäure	Calciumoxyd	Magnesiaoxyd	Thonerde	Bariumoxyd	Schwefel	Phosphor	Kupfer
Hämatit (roth) von Przici . . . . .	65,07	0,53	4,14	0,48	0,26	1,00	—	0,04	—	0,01
Hämatit (blau) von Przici . . . . .	61,20	0,11	6,05	0,35	—	0,68	3,00	0,16	0,075	Spuren
Limosit von Bresik . . . . .	48,70	2,00	6,28	0,7	0,39	1,35	3,03	0,12	0,25	0,26
Hämatit von Droskovich . . . . .	54,30	2,53	11,20	1,83	1,74	2,20	0,85	0,23	0,31	0,01
Siderit von Droskovich . . . . .	45,9	5,08	6,55	—	—	—	—	0,30	0,02	0,02
Siderit (geröstet) von Droskovich . . . . .	57,66	6,17	7,04	—	nicht bestimmt	—	—	0,01	0,02	0,08
Hämatit von Smreka . . . . .	40,37	11,25	10,15	—	—	—	—	0,06	0,26	0,05

Mit der Hütte in Vares sind die höher liegenden Gruben von Bresik und Przici durch einen Bremsberg von 700 m Länge und 250 m Höhe verbunden; es werden gleichzeitig 3 Wagen mit je 1,7 t Erz gefördert (siehe Figur 3).

Im Jahre 1898 baute die Verwaltung des Eisenwerks einen nach den neuesten Erfahrungen construierten Holzkohlen-Hochofen, für welchen anfangs eine Erzeugung von 60 bis 80 t weißes Roheisen täglich vorgesehen war. Das Ausbringen aus dem Möller wurde zu 50 bis 53 % angegeben und der Kalkzuschlag zu 13 %. Der Möller sollte aus 40 % Hämatit und aus 60 % gerösteten Braunerzen, bzw. Spatheisensteinen bestehen. Im Laufe der Vorbesprechungen wurde von dem neuen Hochofen eine Erzeugung von mindestens 80 t verlangt. Derselbe erhielt eine Höhe von 21,25 m von der Hüttensohle bis zur Gicht; die Weite des Gestells, des Kohlensacks und der Gicht wurden diesem Maße angepaßt. Der Inhalt des Ofens beträgt bis Unterkaute Gasfang 182 cbm. Figur 4 zeigt das Ofenprofil.

Bis dahin galt der Hinkle-Hochofen der Ashland Iron and Steel Co. in Ashland in Amerika als der größte Holzkohlen-Hochofen.\* Derselbe hat 18,30 m Höhe, 2 m im Gestell, 3,66 m im Kohlensack und 2,28 m an der Gicht.

Der neue Holzkohlen-Hochofen in Vares kam im Januar 1900 in Betrieb. Im ersten Monat wurde Gießereiroheisen und dann etwa 6 Monate lang täglich 75 bis 80 t Weißisen erblasen. Das Ausbringen aus den Erzen be-



Figur 3. Bremsberg.

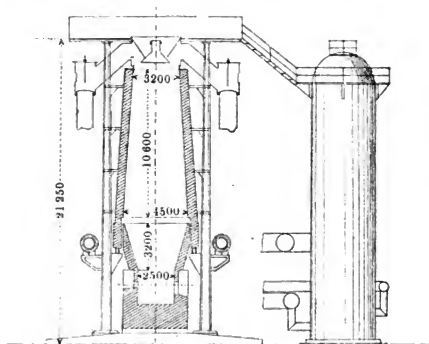
trug 52 bis 53 %. Der neue Hochofen hat ein Gebläse, welches 12 cbm Wind bei einer Umdrehung liefern soll; dasselbe macht durchschnittlich 20 Umdrehungen. Für diesen neuen Ofen und einen der älteren Ofen sind 6 steinerne Winderhitzer von 4,50 m Durchmesser und 20 m Höhe vorhanden. Als im Anfang 1901 der kleinere Ofen neu zugestellt wurde und die 6 Winderhitzer alle für den neuen Hochofen in Benutzung genommen werden konnten, stieg die Windtemperatur auf 850° C. und der Hochofen brach den Record mit einer Erzeugung von 110 bis 115 t. Die größte Erzeugung hatte der Hochofen in Vares im Mai 1901, in welchem Monat er durchschnittlich 105,5 t täglich erzeugte, bei einem Holzkohlenverbrauch von 35 kg auf 100 kg Roheisen.

\* „Stahl und Eisen“ 1896 S. 351.

Um die Leistungen verschiedener Hochöfen miteinander zu vergleichen, kann man jedoch nicht die Menge der Erzeugung vergleichen, weil diese von dem Ausbringen aus der Möllierung abhängig ist. Eine richtige Vergleichsunterlage für die Leistung zweier Hochöfen bietet immer nur die durchgesetzte Menge der Beschickung. Der Hochofen in Vares schmolz im Jahre 1900 durchschnittlich 149,6 t täglicher Beschickung, in den ersten 9 Monaten des Jahres 1901 189 t

würden also  $197 - 6,56 = 190,44$  t Erze verschmolzen sein und diese hätten  $125 \times 100 = 65,6\%$  Ausbringen ergeben. Es wurde also entweder weniger Eisen als 125 t erzeugt, oder es sind mehr Eisensteine verschmolzen worden; jedenfalls aber sind die Angaben unrichtig.

Es wird dann ferner angegeben,\* dafs die Jahreserzeugung 38 525 t gewesen sei; das



Figur 4. Holzkohlen-Hochofen in Vares.

und im Monat Mai 1901 231 t. Eine so große Leistung hatte bis jetzt noch kein Holzkohlen-Hochofen.

Der Hinkle-Hochofen der Ashland Iron and Steel Co. bei Ashland\* verschmolz im Tage 197 t Möller und erzeugte 122 bis 125 t Roh-eisen. Der Gehalt der Erze des Hinkle-Hoch-ofens sollte 62,56 % betragen. Das Ausbringen aus dem Möller ist nach Vorstehendem aber schon  $125 \times 100$

$197 = 63,45\%$ . Dabei stimmt also irgend etwas nicht, wie das manchmal bei den aus Amerika kommenden Zahlen der Fall ist. Die Eisensteine sollen 105 Pfund Kalk a. d. Tonne Eisen erfordern; auf 125 t ergäbe das  $125 \times 105 = 13\,125$  Pfd. oder 6560 kg, also 6,56 t. Es

wären nur 105,5 t täglich; unmittelbar darauf wird eine Jahreserzeugung mit nur 35 181 t oder 96,3 t täglich angegeben. Dagegen ist in „The Directory of the Iron and Steel Works of the U. St.“ angegeben, dafs der Ofen 45 000 „net tons“ im Jahre liefere; das käme einer täglichen Erzeugung von 123 t gleich, wenn die Angabe richtig wäre.

Der Holzkohlen-Hochofen in Vares ist sonach in seinen Abmessungen jetzt der größte und setzt auch die größte Menge Möller in der Zeiteinheit durch. Er wurde sammt den zugehörigen steinernen Winderhitzern Cowperscher Art von dem Technischen Bureau von Fritz W. Lürmann in Osnabrück entworfen, welches auch alle Zeichnungen dafür lieferte.

\* „Stahl und Eisen“ 1896 S. 351.

\* „Stahl und Eisen“ 1896 S. 352.







## Die Minetteablagerrung des lothringischen Jura.\*

Von Bergassessor Dr. Kohlmann in Straßburg i. E.

(Hierzu drei Tafeln.)

Nachdruck verboten.

In den letzten Jahren hat sich eine Anzahl von Aufsätzen der deutschen und ausländischen Litteratur mit der Minetteablagerrung Lothringens befaßt. Die Abhandlungen über diesen Gegenstand, welche in der deutschen Litteratur sich finden, behandeln indeß nur den einen oder anderen Theil des Minettegebietes. Es fehlt, von einer kurzen Arbeit Hoffmanns\*\* abgesehen, eine zusammenfassende übersichtliche Darstellung des ganzen Gebietes, also des deutschen, fran-

zösischen, luxemburgischen und belgischen Theiles. Der Zweck der folgenden Zeilen ist, diesem Mangel abzuhelfen. Wenngleich ich auch selbst den größten Theil des Minettegebietes aus eigener Anschauung kenne, so fand ich doch nicht die nöthige Zeit, überall eingehende Beobachtungen und Untersuchungen anzustellen. Es wird sich demgemäß meine Darstellung vornehmlich auf die vielfach zerstreuten Angaben der Litteratur stützen.

### I. Topographie des nördlichen Minettegebietes.

Die lothringische Hochebene, das Gebiet zwischen Vogesen und Argonnen, birgt in ihrem westlichen Theile das unter dem Namen Minette bekannte oolithische Eisenerz. Betrachten wir

\* Im Auszug vorgetragen auf der Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute am 16. Februar d. J. in Düsseldorf.

\*\* Hoffmann, Das Vorkommen der oolithischen Eisenerze (Minette) in Luxemburg und Lothringen (siehe Literaturnachweis No. 30).

### Literatur:

1. Jacquot, E., Description géologique et minéralogique du département de la Moselle. Paris 1868.
2. Hlabets, Les minerais de fer oolithiques du Luxembourg et de la Lorraine. Revue universelle des mines etc. 1873.
3. Haniel, J., Ueber das Auftreten und die Verbreitung des Eisensteins in den Juraablagerrungen Deutschlands. Zeitschrift der Deutschen Geologischen Gesellschaft 1874.
4. Gieseler, E., Das oolithische Eisenerzvorkommen in Deutsch-Lothringen. Zeitschrift für das Berg-, Hütten- und Salinenwesen 1875.
5. Wies-Lieger, Carte géologique du grand-duché de Luxembourg 1:40000. Paris 1877.
6. Wies, Wegweiser zur geologischen Karte des Großherzogthums Luxemburg. (Auch in franz. Sprache erschienen.) Luxemburg 1877.
7. Branco, W., Der untere Dogger Deutsch-Lothringens. Abhandlungen zur geologischen Spezialkarte von Elsass-Lothringen. Bd. II Heft 1. Straßburg 1879.
8. Jäger, Ueber die Eisenerzablagerrungen von Lothringen-Luxemburg und ihre Bedeutung für die Eisenindustrie. Stahl und Eisen 1881.
9. Roebé, Description des minerais de fer oolithiques du grand-duché de Luxembourg. Revue universelle des mines etc. 1881.
10. Steinmann, Geologischer Führer der Umgegend von Metz. Metz 1882.
11. Braconnier, Carte géologique et agronomique du département de Meurthe et Moselle, 1:80000. 1882.
12. Braconnier, Description géologique et agronomique des terrains de Meurthe et Moselle. Nancy-Paris 1883.
13. Geologische Uebersichtskarte des westlich. Deutsch-Lothringens. Herausgegeben von der Commission für die geologische Landes-Untersuchung von Elsass-Lothringen. Straßburg 1886.
14. Erläuterungen der Karte unter 13. Straßburg 1887.
15. Geologische Uebersichtskarte der südlichen Hälfte des Großherzogthums Luxemburg. Herausgegeben von der unter 13 genannten Commission. Straßburg 1887.
16. van Werveke, Erläuterungen zu der Karte unter 15. Straßburg 1887.
17. Carte géologique de la France, 1:1000000. Paris 1888.
18. Wandesleben, Das Vorkommen der oolithischen Eisenerze (Minette) in Lothringen, Luxemburg und dem östlichen Frankreich. Stahl und Eisen 1890.
19. Bleicher, Sur la structure microscopique du minéral de fer oolithique de Lorraine. Comptes rendus des séances de l'académie des sciences. Paris 1892.
20. Bleicher, Sur la structure microscopique des oolithes du bathonien et du bajoxen de Lorraine. Comptes rendus, Paris 1892.
21. Tahary, Magnétite (aimant) dans la limonite de Mont-St.-Martin. Annales Soc. géol. de Belgique 1893 bis 1894.
22. van Werveke, Ueber die Betheiligung der Kieselsäure am Aufbau der oolithischen Eisenerze. Zeitschrift für praktische Geologie 1894.
23. Bleicher, Le minéral de fer de Meurthe et Moselle. Revue industrielle de l'Est. Nancy 1894.
24. Bleicher, Les minerais de fer sédimentaire de la Lorraine. Revue industrielle de l'Est. Nancy 1894.
25. van Werveke, Ueber die Betheiligung der Kieselsäure am Aufbau der oolithischen Eisenerze. Zeitschrift für praktische Geologie 1894.
26. van Werveke, Magnetit in Minetten. Zeitschrift für praktische Geologie 1895.
27. Hoffmann, Magnetit in Minetten. Zeitschrift für praktische Geologie 1896.
28. Schrödter, Die Deckung des Erzbedarfs der deutschen Hochöfen in Gegenwart und Zukunft. Stahl und Eisen 1896.
29. Hoffmann, Die oolithischen Eisenerze in Deutsch-Lothringen in dem Gebiete zwischen Fensch und St. Privat-la-Montagne. Stahl und Eisen 1896.
30. Hoffmann, Das Vorkommen der oolithischen Eisenerze in Luxemburg und Lothringen. Verhandl. des Naturhist. Vereins von Rheinland und Westfalen 1898.

eine geologische Karte dieses Plateaus, so sehen wir, daß es neben Gesteinen der Triasformation vornehmlich Juraschichten sind, welche dasselbe aufbauen. Auffallend ist die Regelmäßigkeit und die Form der Zonen, in welchen die Schichten zu Tage treten und somit auf der geologischen Karte erscheinen. Die Skizze (Abbildung 1), der französischen Karte \* 1:1 000 000 entnommen, zeigt uns die bogenförmigen Streifen der einzelnen Formationen. Gegen Westen legen sich auf den ebenen Flächen des Plateaus jüngere Formationen in die Bogen der Älteren und beweisen uns damit, daß das im allgemeinen sehr flache Einfallen der Schichten gegen Westen gerichtet ist. Innerhalb dieses Schichtencomplexes finden wir die Minette in einem Horizont, welcher von den deutschen Geologen zum unteren Dogger, von den französischen Geologen zum oberen Lias gerechnet wird. Aber nicht überall in der

lothringischen Hochebene enthalten die Schichten dieses fraglichen Horizontes oolithische Eisenerze.

Zwei Gebiete sind es, in denen die Minette in abbauwürdiger Beschaffenheit auftritt. Das nördliche ist das der Hochebene von Briey, das südliche, an das Plateau de Haye gebunden, liegt in der Umgegend von Nancy. Das erstere Vorkommen reicht von dem Bezirk, wo Deutschland, Frankreich, Belgien und Luxemburg zusammenstoßen, südlich bis etwa dorthin, wo die deutsch-französische Grenze die Mosel überschreitet (etwa 15 km südlich Metz). Im weiteren Verlauf nach Süden, auf eine Länge von annähernd 25 km, nehmen die Schichten des Minettehorizontes an Mächtigkeit und Eisengehalt bedeutend ab. Sie enthalten, ähnlich wie dieselben Schichten im Elsaß n. s. w., wohl theilweise spärlich Eisenoilith, aber Eisenerzlager, an deren Ausbeutung niemals gedacht werden kann, sind bisher nicht nachgewiesen. Bei Marbache, etwa 20 km nördlich Nancy, werden die eisenoilithführenden Lager wieder edler und erstrecken

\* Carte géologique de la France (siehe Literatur-nachweis Nr. 17).

#### Literatur:

31. Greven, Das Vorkommen des oolithischen Eisenerzes im südlichen Theile Deutsch-Lothringens. Stahl und Eisen 1898.
32. Rolland, Sur les gisements de fer oolithiques du nouveau bassin de Briey (Meurthe-et-Moselle). Comptes rendus des séances de l'Académie des sciences. Paris 1898.
33. Kohlmann, Die Minetteformation Deutsch-Lothringens nördlich der Fensch. Stahl und Eisen 1898.
34. Benecke, Beitrag zur Kenntniß des Jura in Deutsch-Lothringen. Abhandlungen zur geologischen Spezialkarte von Elsaß-Lothringen. Neue Folge. Heft 1. Straßburg 1898.
35. Albrecht, Die Minette-Ablagerung Deutsch-Lothringens, nordwestlich der Verschiebung von Deutsch-Oth. Stahl und Eisen 1899.
36. Lang, Die Bildung der oolithischen Eisenerze Lothringens. Stahl und Eisen 1899.
37. Villain, Sur la genèse des minerais de fer dans la région Lorraine. Comptes rendus, Paris 1899.
38. Uebersichtskarte der Eisenerzfelder des westlichen Deutsch-Lothringen. Herausgegeben von der Direction der geologischen Landesuntersuchung von Elsaß-Lothringen. Straßburg 1899.
39. Villain, Note sur le gisement de minerais de fer du département de Meurthe-et-Moselle. Bull. Soc. belge de Géol., de l'Alc., et d'Hydrologie, Bruxelles 1900.
40. Villain, Sur le gisement des minerais de fer en Meurthe-et-Moselle. Revue industrielle de l'Est. Nancy 1900.
41. Palgen, Les nouveaux sondages du bassin minier entre Moselle et Meuse. Mémoires de l'Union des ingénieurs de Louvain 1900, und Bulletin mensuel, organe officiel de l'association des ingénieurs luxembourgeois 1901.
42. Cavallier et Daubiné, Fouage par congélation du puits No. 1 de la mine de fer d'Auboué. Annales des mines 1900.
43. Dondelinger, L'exposition de l'Administration des mines de Luxembourg. (Expos. universelles de 1900.)
44. Villain, Exposition de la collectivité des exploitants des minerais de Meurthe-et-Moselle. (Exposition universelle de 1900.)
45. Benecke, Ueberblick über die paläontologische Gliederung der Eisenerzformation in Deutsch-Lothringen und Luxemburg. Mittheilungen der Geologischen Landesanstalt in Elsaß-Lothringen. Bd. V Heft 3. Straßburg 1901.
46. van Werveke, Profile zur Gliederung des reichs-ländischen Lias und Doggers und Anleitung zu einigen geologischen Ausflügen in den lothringisch-luxemburgischen Jura. Mittheilungen wie unter 45.
47. Ansel, die oolithische Eisenerzformation Deutsch-Lothringens. Zeitschrift für praktische Geologie 1901.
48. Villain, Gisement de minerais de fer de Meurthe-et-Moselle. Comptes rendus mensuels de la société de l'industrie minière. Paris 1901.
49. Rolland, Les gisements de minerais de fer de Lorraine. Comptes rendus des séances de l'Académie des sciences. Paris 1901.
50. van Werveke, Bemerkungen über die Zusammensetzung und die Entstehung der lothringisch-luxemburgischen oolithischen Eisenerze (Minette). Bericht über die 34. Versammlung des Ober-rheinischen geologischen Vereins 1901.
51. Limpach, Hydrologisch-geologischer Beitrag zum Minette-Vorkommen in Süd-Luxemburg und den Nachbargebieten. Stahl und Eisen 1901.
52. Schmidt, Le gisement des minerais de fer du bassin de Briey et de la Lorraine allemande. Revue universelle des mines etc. 1901.
53. Pirard, Note sur la partie Nord du bassin minier lorrain-luxembourgeois. Revue universelle des mines etc. 1901.
54. Carte géologique détaillée de la France (1:80 000). Feuilles de Longwy et de Metz 1901.
55. Laur, Etude complète du bassin ferrofère de Briey et de la formation ferrugineuse Lorraine. Paris 1901.
56. Meunier, Sur l'origine et le mode de formation du minerais de fer oolithique de Lorraine. Comptes rendus des séances de l'Académie des sciences de Paris 1901.
57. Blum, Zur Genesis der lothringisch-luxemburgischen Minette. Stahl und Eisen 1901.

sich in dieser Beschaffenheit bis südlich Nancy. Sie werden hier seit Langem ausgebeutet. Aber die Bedeutung wie das nördliche Minettegebiet hat das von Nancy bei weitem nicht. Die Lager haben hier weder die Mächtigkeit noch die Verbreitung wie im Norden. Bisher pflegte man in der Minetteliteratur von einem Minettegebiet zu sprechen, welches vom südlichen Luxemburg bis südlich Nancy reiche. Diese Angabe, welche zu irrthümlichen Vorstellungen Anlaß giebt, ist nach dem Gesagten als nicht richtig anzuerkennen.

Auf der schon erwähnten Skizze sind die beiden Minettegebiete angedeutet. Um Mißverständnissen vorzubeugen, bemerke ich ausdrücklich, daß durch die punktierten Stellen im Gegensatz zu den übrigen auf der Skizze dargestellten Schichten die Verbreitung der Minettelager und nicht das Zutagetreten derselben angegeben ist. Die

Erscheinung, daß die Schichten des Minettehorizontes zwischen dem nördlichen und südlichen Minettegebiet schwächer entwickelt sind und keine Eisenerzlager enthalten, erklärt van Werveke\* damit, daß diese erzarme Zone in der südwestlichen Verlängerung des Buschborner Sattels liege. Eine Heraushebung hat nach Ansicht des genannten Geologen schon zur Zeit der Bildung der Minettelager stattgefunden, so daß die Sedimente sich vorzugsweise in den Mulden nördlich und südlich des Sattels niederschlugen, und die Minette in den durch die Schichtenaufwölbung getrennten und nach Westen geöffneten Meeresbecken zur Ablagerung kam. Man könnte somit von einem nördlichen und südlichen Minettebecken sprechen.

Wegen der unvergleichlich größeren Bedeutung, welche das nördliche Minettegebiet hat,

\* van Werveke, Profile zur Gliederung u. s. w. (s. Literaturnachweis Nr. 46) S. 244.

werden sich die folgenden Ausführungen auf dieses beziehen, während ein Anhang über das von Nancy kurze Angaben bringen wird. Das nördliche Minettevorkommen ist auf das Plateau von Briey beschränkt.

Die lothringische Hochebene wird durch die Mosel in zwei ungefähr gleiche Theile zerschnitten. Der schmale Streifen der westlichen Hälfte, welcher zu Deutschland gehört, und seine Fortsetzung gegen Westen bis zur Maas, das dürfte wohl das sein, was man unter Plateau von Briey zu verstehen hat.\* Ob die Minettelager auch bis zur Maas reichen oder ob sie sich, wie man heute annehmen muß, nur auf den östlichen

Theil des Plateaus von Briey beschränken, wird die Zukunft lehren. Soweit die Minette bis heute auf diesem Plateau nachgewiesen wurde, ist dasselbe auf der Karte (Tafel IX)\*\* dargestellt. Um schon hier ein Bild von der gewaltigen Ausdehnung des Minettevorkommens zu geben, sei bemerkt, daß diese Erze in einer nordsüdlichen Erstreckung von 55 bis 60 km und einer mittleren Breite von 18 bis 20 km gefunden worden sind und so-

mit eine Fläche von über 1000 qkm bedecken. Aus dem Moselthal steigt die Hochebene ziemlich steil auf; nur stellenweise sind kleinere Bergkuppen den Gehängen vorgelagert. Ihr Rand gegen das Moselthal verläuft, durch einige Thäler unterbrochen, geradlinig von Süden nach Norden und ist somit der bis Diedenhofen in gleicher Richtung sich bewegenden Mosel parallel. Im allgemeinen ist die Hochebene sehr einförmig und zeigt, wenn wir von den Thälern absehen, keine plötzlichen Höhenunterschiede von größerer

\* Der Name rührt von einem auf französischem Boden, nicht weit von der deutschen Landesgrenze belegenen Orte her.

\*\* Wird der nächsten Nummer beigegeben.

Die Red.



Abbildung 1.

Bedeutung. Am höchsten liegt das Plateau in dem an der Luxemburger Grenze gelegenen nordöstlichen Theile und am Ostrande und flacht sich gegen Süden und Westen allmählich ab. Die nachstehenden, abgerundeten Höhenzahlen, von denen die linksstehende Reihe sich auf Punkte des französischen Gebietes, die rechtsstehende auf das deutsche Gebiet sich bezieht, mögen dies darthun:

	m		m
Brehain la Ville . . . . .	420	Bois de Rutte bei	
Crusnes . . . . .	401	Deutsch-Öth . . . . .	441
Fillières . . . . .	360	Oettinger Wald . . . . .	450
Audin le Roman . . . . .	360	Kudertbergb. Kanfen . . . . .	420
Marville . . . . .	320	Bois de la Côte sidw.	
Nancy . . . . .	320	Oettingen . . . . .	420
Trioux . . . . .	300	Trig. Punkt westl.	
Avril . . . . .	300	Hollingen . . . . .	340
Landres . . . . .	310	Rangwall . . . . .	300
Boulogny . . . . .	260	Malancourt . . . . .	350
Gandrecourt . . . . .	270	St. Marie aux Chênes . . . . .	260
Mouville . . . . .	240	St. Privat . . . . .	320
Brville . . . . .	240	Amanweiler . . . . .	340
Mars la Tour . . . . .	240	St. Quentin bei Metz . . . . .	350
		Bois Varioux sidw.	
		Ars . . . . .	360
		Vionville . . . . .	280
		Gravelotte . . . . .	310

Demgegenüber zeigt die Mosellebene in unserem Gebiet eine mittlere Höhe von ungefähr 150 m.

Stark zergliedert ist die Hochebene von Briey durch eine Reihe von größtentheils tief eingeschnittenen Thälern. Besonders gilt dies von dem zu Deutschland gehörigen Theile derselben. Von Süden beginnend, treffen wir zunächst das Thal von Gorze, nahe der französischen Grenze und derselben theilweise parallel laufend. Der Gorzebach mündet bei Novéant in die Mosel. Einen gleichen, durchschnittlich nord-südlichen Verlauf zeigt das Thal der Mance, welches bei Ars mündet, und das Montvaux - Thal. Der Montvaux-Bach fließt südlich des berühmten Forts St. Quentin bei Metz in die Mosel. Durch das Montvaux-Thal führt die Eisenbahn Metz—Conflans, welche die Orte Moulins, Châtel und Amanweiler berührt und dann auf französisches Gebiet tritt.

Von weit größerer Bedeutung als die drei genannten, verhältnismäßig kurzen Thäler ist das der Orne, welche zwischen Hagendingen und Ueckingen sich mit der Mosel vereinigt. In Frankreich bei Buzy entspringend, durchfließt die Orne in vielfachen, zum Theil sehr starken Krümmungen das Plateau in nordöstlicher Richtung. Sowohl Bergwerks- als auch Hüttenindustrie sind in diesem Thale schon seit lange heimisch, und auf französischem Gebiet wird voraussichtlich in nächster Zukunft die Montanindustrie in dem Ornehal und seinen Seitenthälern eine weitere bedeutende Entwicklung erfahren. Schon an der Mündung des Ornehalles sieht man von weitem die gewaltigen Rombacher Hüttenwerke liegen. Weiter thal-

aufwärts bei Groß-Moyeuve finden wir eine Hüttenanlage der Firma de Wendel. Zahlreiche Grubenstollen münden auf deutschem Gebiet in dieses Thal und lange Züge von Grabenwagen fördern täglich aus ihnen Tausende Tonnen von Minette zu Tage.

Nicht weniger bedeutend sind die Anlagen auf französischem Gebiet. Schon gleich beim Ueberschreiten der Grenze gewahrt man die neue Hochofen- und Walzwerksanlage der Firma de Wendel. Weiter thalaufwärts, bei der Arbeiterstadt Franche de puis gelegen, befindet sich eine gleichfalls neue Hochofen- und Walzwerksanlage der A.-G. von Vezin-Aulnoye. Was die Bergwerksindustrie angeht, so finden wir hier keine Stollen mehr, sondern hohe Schachtgerüste deuten an, daß die Erze tiefer liegen als im untern deutschen Theile des Thales. Daß dieses Thal neben den Industriebahnen eine dem allgemeinen Verkehr dienende Eisenbahn besitzt, bedarf wohl kaum der Erwähnung. Bemerkenswerth ist aber, daß die deutsche Bahn, welche in Groß-Moyeuve endigt, mit der nur bis Joenf gehenden Linie der französischen Ostbahn nicht in Verbindung steht. Etwa 10 km sind die Endpunkte der beiden Bahnen voneinander entfernt.

Von den vielen Nebenflüssen der Orne, welche bei Conflans münden, will ich absehen und nur den Woigot und Conroy erwähnen. Durch das Thal des Woigot geht eine Zweiglinie der Eisenbahn Conflans—Joenf und endigt bei dem Orte Briey, nach welchem das Plateau seinen Namen führt. Der Conroybach bildet in einem Theile seines Laufes die deutsch-französische Landesgrenze und mündet bei Groß-Moyeuve in die Orne.

Der nördlichste der bedeutenderen Bachläufe, welche vom Plateau von Briey unmittelbar der Mosel zufließen, ist die Fentsch. Das Thal dieses Baches zweigt von der Mosellebene bei Flörchingen ab und zieht sich in nordwestlicher Richtung in mehrfachen Krümmungen bis zum Orte Fentsch, von dem der Bach seinen Namen führt. Dort endet das Thal plötzlich, indem auch gegen Westen das Terrain stark ansteigt. Der Bach entquilt einer sehr wasserreichen Quelle im Orte selbst. Wir werden später sehen, daß wir es im vorliegenden Fall wahrscheinlich mit einer Ueberlanfquelle zu thun haben. Von den Zuflüssen, welche die Fentsch erhält, ist der Algringer Bach bemerkenswerth. Er fließt in nordsüdlicher Richtung und mündet bei Kuentingen in die Fentsch. Das Fentschwie das Algringer Thal sind ähnlich wie das Orne-Thal reich an Bergwerken und Hüttenanlagen. Die an den Gehängen zn Tage tretenden Minettelager haben schon seit Langem die Aufmerksamkeit auf sich gelenkt und einen lebhaften Bergbau hervorgerufen. Und im Gefolge davon haben sich bedeutende Hütten-

anlagen angesiedelt. Vor allem ist erwähnenswerth das weltberühmte Werk der Firma de Wendel in Hayingen. Und neuerdings sind am Eingange des Algringer Thales die großen Hochöfen- und Walzwerksanlagen von Aumetz-Friede und vom Fentscher Gruben- und Hüttenverein entstanden. Dies über die Bäche, welche den Ostrand des Plateaus durchbrechen.

Die Bachläufe, welche außer den genannten in unserem Minettegebiet einige Bedeutung haben, sind die Elz, auch Alzette genannt, und die Chiers nebst einigen Nebengewässern der beiden. Die Elz entspringt bei Deutsch-Oth am Fnsse des Plateaus. Nur eine kleine Strecke fließt sie über deutsches Gebiet, betritt bald Luxemburger Land und führt ihre Wasser der Sauer, einem linken Nebenflusse der Mosel, zu. Der Lauf der Elz ist in Deutsch-Lothringen und im südlichsten Luxemburg gegen Nordosten gerichtet. In ihrem obersten Theile fließen der Elz von Westen einige Bäche zu, so der von Villerupt und der Bach von Rodingen. Diese haben mit ihren Zuflüssen ein großes Erosionsgebiet geschaffen und die Hochebene von Briey, deren Ausläufer sich bei Esch-Schiffingen auf der einen und bei Beles auf der andern Seite befinden, so scharf eingeschnitten, daß das Flachland sich in breiter Bucht bis gegen Rüdingen, Micheville und Deutsch-Oth einschiebt. In ihrem weiteren Laufe nimmt die Alzette zwei Bäche von rechts auf, deren Thäler gleichfalls in unser Minettegebiet einschneiden. Es sind die Kayl und der Düdelinger Bach. Beide fließen von Süden nach Norden und liegen nur mit ihrem oberen Lauf auf deutschem Gebiet. Nach 4 bis 5 km betreten ihre Wasser Luxemburger Land und fließen bei Nörzingen bezw. Bettemburg in die Elz.

Die Hochebene von Briey im Luxemburger Land zwischen Esch und Düdelingen, ebenso westlich der Elz, ist stark zergliedert. Daß die dort im allgemeinen gut entwickelten und an den Gehängen zu Tage ausgehenden Minettelager schon seit Laugem in großem Maßstabe ausgebeutet werden, kann uns nicht wundernehmen. Ueber die vielen Hüttenanlagen dieses Gebietes hier Näheres mitzutheilen, würde zu weit führen.

Die westlichen Ausläufer der Hochebene, welche in Luxemburgischen und im anstossenden französischen Bezirk liegen, verdanken ihre Entstehung linken Zuflüssen der Chiers. Dieselben sind indess zu unbedeutend, um sie im einzelnen anzuzählen. Dagegen haben zwei unterhalb folgende und gleichfalls linke Nebenbäche größere Wichtigkeit, der Wasserlauf der Côte rouge und die Crusnes. Das Thal Côte rouge bildet die Grenze zwischen Luxemburg und Frankreich. Die Crusnes hat eine ziemlich große Länge und schneidet, ebenso wie einige ihrer Zuflüsse, tief

in die Hochebene von Briey ein. Sie entspringt südlich des Ortes Crusnes, berührt Erronville und Pierrepont und mündet ansehrhalb unseres Kartengebietes bei Longuyon in die Chiers. Letztere, ein Nebenfluß der Maas, fließt bis zu ihrer Vereinigung mit der Crusnes von Nordosten nach Südwesten.

## II. Geologischer Aufbau des Gebietes.

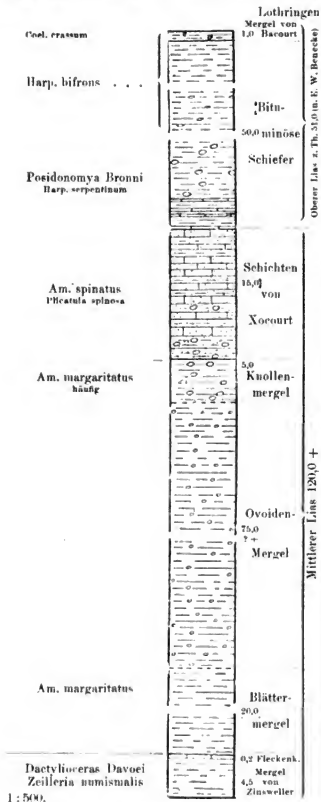
Die Gesteine der Hochebene von Briey bestehen vornehmlich aus Gebilden des Dogger. Nur den Fuß der Gehänge des Ostrandes und seiner Thäler sowie der Gehänge des im Luxemburger Land gelegenen Nordrandes setzen Schichten des Lias zusammen. Wenngleich die letzteren die Minetteformation unterlagern, so interessieren uns dieselben doch hier wegen ihrer Bedeutung für den Minettebergbau. Die beiden großen Stollen, welche einen Theil der Minettegruben des Plateaus nördlich der Fentsch entwässern sollen, sind im mittleren Lias angesetzt, um die gegen Westen einfallenden Schichten der Minetteformation im Herzen des Plateaus anzuschneiden.

Wie das einer Arbeit von van Werveke\* entnommene Profil zeigt, besteht diese Abtheilung des mittleren Lias vorherrschend aus thonigen Gesteinen. Die Erläuterungen zur geologischen Uebersichts-Karte des westlichen Deutsch-Lothringen unterscheiden innerhalb derselben drei Zonen, welche mit den in Schwaben bekannten unteren und oberen Margaritatus- und den Spinatus-Schichten zusammenfallen. Wegen der vielfach auffallenden Blättrigkeit ihrer Thone und Mergel führt die untere Zone den Namen Blättermergel. Die mittlere Zone ist ausgezeichnet durch Einlagerungen von eisenschüssigen Kalkconcretionen (Ovoiden), welche sich in den Thonen finden. Der Eisengehalt dieser Ovoiden ist stellenweise nicht unbedeutend. Ostlich der Mosel, bei Metz, ist sogar auf den Eisengehalt derselben hin eine Eisenerz-Concession verliehen worden. Dieses Feld enthält aber, um es ausdrücklich zu betonen, keine Minette. Erst weit südlich Metz finden sich auch auf dem rechten Moselufer Minettelager. Von den Ovoidenmergeln hat man neuerdings die Knollenmergel abgetrennt (s. Profil Abbild. 2). Die Spinatus-Schichten, die dritte Zone, haben, soweit sie in unserem Kartengebiet auftreten, infolge eines größeren Sandgehaltes eine festere Beschaffenheit als die beiden unteren Horizonte des mittleren Lias. Sie treten in theilweise breiter Entwicklung vor dem Ostrand des Plateaus zu Tage. Auch der obere Lias zeigt eine vorwiegend thonige Beschaffenheit. Die Schichten des Lothringer Jura, welche die

\* van Werveke, Profile zur Gliederung u. s. w. S. 172. (Literaturnachweis Nr. 46.)

Erläuterungen zur geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen zu dieser Stufe rechnen, haben nur die verhältnismäßig

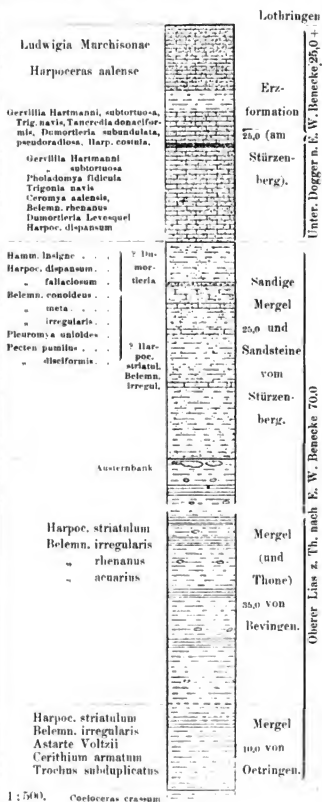
nannt. Diese blättrigen, stark bituminösen Schiefer von etwa 50 m Mächtigkeit enthalten an der Basis einige Kalkbänke.



1 : 500.

Abbildung 2.

geringe Mächtigkeit von etwa 60 m. Von den zwei Abtheilungen, in welche diese den oberen Lias zerlegen, führt die untere den Namen Posidonomyenschiefer. Sie sind nach der in ihnen reichlich vorkommenden *Posidonomya Bronni* be-



1 : 500.

Abbildung 3.

über den Posidonomyenschiefern liegen schwarze Mergel. Eine Bank derselben wird von den genannten Erläuterungen als Aequivalent der Jurensischichten Schwabens aufgefasst. Hiermit schließt nach den Erläuterungen der Lias,

während die französischen Geologen schon seit lange einen weiteren, höher liegenden Schichtencomplex zum oberen Lias rechnen und, wie wir später sehen werden, den Dogger über der Minetteformation beginnen. Benecke,\* welcher die Petrefacten der fraglichen Schichten näher untersucht hat, läßt, wie Profil Abbild. 3 zeigt, auch den oberen Lias bedeutend höher hinaufreichen als die Erläuterungen. Der Autor der letzteren Ansicht war Branco, welcher die Juraschichten Lothringens mit den schwäbischen in Vergleich stellte. Er stützt seine Ansicht auf das Vorkommen gewisser Zweischaler, während er den Ammoniten bei den Vergleichen eine geringere Bedeutung beimißt. Benecke dagegen legt auf die letzteren den Hauptwerth und kommt auf diese Weise zu einer Abgrenzung des oberen Lias, welche der französischen Geologen sich nähert. Er beginnt den Dogger mit der Minetteformation, während die französischen Geologen denselben über der Minetteformation beginnen.

Ein näheres Eingehen auf die paläontologische Gliederung würde zu weit führen; ich werde mich im allgemeinen darauf beschränken, die wichtigeren Leitfossilien der einzelnen Horizonte zu nennen.

Den Bergmann, welcher die petrographische Ausbildung der Schichten ins Auge faßt und erst in zweiter Linie die Versteinerungen berücksichtigt, heimeilt es mehr an, den Dogger höher zu beginnen, als es durch Branco geschehen ist. Denn die Schichten, mit denen dieser Autor den Dogger beginnt, unterscheiden sich in petrographischer Beschaffenheit sehr wenig von den eben beschriebenen des oberen Lias.

Auf die obengenannten Jurensismergel folgen nämlich in unserem Gebiete die Schichten der Astarte Voltzi und des Harpoceras striatulum, welche gleich jenen von thoniger Beschaffenheit sind. Im Profil (Abbild. 3) sind sie als Mergel von Oettingen und von Bevingen angegeben. An der Basis dieser Schichten glaubte Branco das Aequivalent der Tornulosa-Schichten, welche in Schwaben den Dogger eröffnen, gefunden zu haben. Als oberen Horizont des unteren Dogger bezeichnen die Erläuterungen die Schichten der Trigonia navis und des Ammonites Murchisonae. Diese Schichten sind es, welche die wichtigen Minettelager enthalten. Sandiger Mergel, der die Eisenerze unterlagert und von den Bergleuten kurzweg liegender Mergel genannt wird, bildet den unteren Theil des Schichtencomplexes mit Trigonia navis. Im Luxemburgischen und in Nordlothringen ist der Sandgehalt dieser Mergel so groß, daß von Werke sie als Sandsteine bezeichnet. Trotzdem möchte ich mit

Rücksicht auf den allgemein üblichen Gebrauch den Ausdruck „liegende Mergel“ beibehalten. Die Mächtigkeit dieser Mergel ist im Norden größer als im Süden; sie erreicht in erstereu Gebiet bis zu 20 m. Das Hangende derselben weist vielfach Eisenkieseinlagerungen auf und geht meist ohne scharfe Grenzen in die obere erzführende Zone der Trigonia-navis-Schichten, die Minetteformation, über.

In diesem Schichtencomplex wechsellagern mit milden Sandsteinen, Kalksteinen und Mergeln die Minettelager, welche den Hauptgegenstand unserer Ausführungen bilden.

Die Mächtigkeit der Minetteformation ist ebenso wie die der anderen Schichten unseres Gebietes nicht überall dieselbe. Im Osten und Süden ist dieselbe geringer und beträgt 10—20 m. Gegen Westen und Norden nimmt sie im allgemeinen zu, erreicht bei Aumetz ein Maximum von etwa 60 m und nimmt weiter nördlich und westlich wieder ab. Im Mittel beträgt sie etwa 50 bis 60 m. Auch die Anzahl der Minettelager ist großen Schwankungen unterworfen; sie wechselt zwischen 1 und 10.

Das Wort „Formation“ wird, wie auch schon die Verbindung Minetteformation andeutet, hier im Gegensatz zu seiner sonst üblichen Bedeutung für einen petrographisch zusammengehörigen Schichtencomplex gebraucht. Der in Lothringen allgemeine Gebrauch des Wortes in dieser Bedeutung erklärt sich durch die bei den Franzosen übliche Bezeichnung: *formation ferrugineuse*. Da der Ausdruck in den Arbeiten fast aller deutscher Autoren über die Ablagerung der oolithischen Eisenerze Lothringens angewendet wird, so soll derselbe auch in der vorliegenden Arbeit beibehalten werden.

Mit der Minetteformation treten wir in das Gebiet der Schichten ein, welche auf der geologischen Uebersichtskarte (Tafel IX) durch Farben kenntlich gemacht sind. Die Auftragungen der einzelnen Horizonte auf diese Karte stützen sich für das deutsche Gebiet neben der älteren Literatur und den erschienenen Karten auf Angaben des Landesgeologen van Werke, welcher mir in liebenswürdigster Weise auch die noch nicht veröffentlichten Ergebnisse seiner Beobachtungen im Minettegebiet zur Verfügung stellte und dem auch hier bestens zu danken ich für eine Ehrenpflicht halte. Für das französische Gebiet sind die Auftragungen der neuen Blätter der französischen Landesaufnahme ohne irgend welche Aenderungen übernommen. Das Ausgehende der Minetteformation sehen wir auf unserer Karte an den Gehängen des Ost- und Nordraudes des Plateaus von Briey. Dort wo die Ränder der Hochebene durch Thäler unterbrochen sind, zeigt das Ausgehende der Erzformation naturgemäß buchtenartige Einsprünge. Je nach dem stärkeren oder schwächeren Ansteigen der Thalsohlen und dem

\* Benecke, Ueberblick über die paläontologische Gliederung der Eisenerzformation (Literaturnachweis Nr. 45).

steileren oder flacheren Einfallen der Schichten sind diese Einsprünge mehr oder weniger lang.

Auf der Hochebene selbst sind die Erzlager durchweg von jüngeren Schichten überlagert. Da das durchschnittliche, gegen Südwesten ge-

Ueber der Minetteformation tritt ein auffälliger Wechsel in der Gesteinsbeschaffenheit ein. Eine ziemlich reine Mergelablagung von fast dunkelblauer Färbung und einer Mächtigkeit von 20 bis 30 m. welche von den Bergleuten

hangender Mergel genannt wird, hebt sich an den gut aufgeschlossenen Stellen deutlich von der meist buntfarbigen Minetteformation ab. Von großer Bedeutung ist dieser Mergel für die unterirdische Circulation der Wasser. Die ihn überlagernden Schichten bestehen, wie wir später sehen werden, zum großen Theil aus verhältnismäßig wasserundurchlässigen Gesteinen. Infolgedessen sammeln sich auf dem hangenden Mergel, welcher wegen seines Thongehalts und seiner nicht unbedeutenden Mächtigkeit wasserundurchlässig ist, die Niederschlagswasser des Gebietes. Im Hangenden dieses Mergels stellen sich thonige Kalke ein, welche mit Mergelbänken wechselagernd nach oben immer mehr an Bedeutung gewinnen und ihren Thongehalt mehr und mehr verlieren.

In dieser Schichtenfolge unterscheidet man Werke zwei Horizonte, die Schichten von Charennens und die von Oettingen (s. Profil, Abbildung 4). Eine scharfe Grenze läßt sich zwischen beiden vielfach nicht ziehen. Die hangenden, die Oettinger Schichten, welche eine Mächtigkeit bis zu 6 m haben, enthalten vornehmlich Bänke von festem Kalk, welche mit dünnen Mergellagen wechseln. Die Schichten von Charennens, welche unmittelbar über der Minetteformation beginnen, werden von dem „hangenden Mergel“ und den darüber folgenden, wechselagernden Kalk- und Mergelbänken gebildet.

Ihre Mächtigkeit wechselt von 20 bis 40 m. In dem Hohebrücker Kalk sind die Mergellagen, welche die Schichten von Oettingen enthalten, verschwunden. Ein feinkörniger, brauner Kalk aus einzelnen übereinander geschichteten Bänken bestehend, tritt uns in einer Mächtigkeit von 20 bis 30 m entgegen. Stellenweise ist der Hohebrücker Kalk etwas sandig. Im allgemeinen zeigt er sich

*Anabacia complanata*, *Montlivaultia trochoides*, *Zeilleria ornithocephala*, *Terebratula diplycha*, *Rhynchonella varians*, *Ostrea costata*, *Pecten vagans*.

*Pholadomya Murchisoni*.

*Clypeus Plati*, *Rhynchonella lotharingica*, *Zeilleria ornithocephala*, *Zeilleria subbucculenta*, *Terebratula globata*, *Terebratula ferruginea*, *Ostrea costata*, *Pseudomonotis echinula*, *Limea duplicata*, *Homomya gibbosa*, *Belonites württembergicus*, *Parkinsonia Parkinsoni*, *Rhynchonella varians*, var. *velutina*.

*Macrodon hissonensis*, *Ostrea acuminata*.

*Cosmoceras garattianum*.

*Terebratula ventricosa*, *Lima semicircularis*, *Pecten lens*, *Anna Buchi*, *Modiola cuneata*, *Pholadomya Murchisoni*, *Homomya gibbosa*, *Stephanoceras Blagdeni*.

*Ostrea explanata*, *Pseudomonotis echinula*, *Trigonia costata*, *Trigonia signata*.

*Anomia* sp., *Pecten disciformis*, *Bourguetia Saemanni*.

*Pecten disciformis*, *Cucullaea elongata*, *Trigonia signata*, *Sonninia tessoniensis*, *Sphaeroceras polyschides*, " *Sauzei*, *Stephanoceras Bayleanus*.

*Cancellophycus scoparius*.

*Montlivaultia sessilis*, *Rhynchonella oligocantha*, *Gryphaea sublobata*, *Ctenostreon pectiniforme*, *Perna crassitesta*, *Belemnites gingensis*, *Sonninia Sowerbyi* out.

f. 1000.

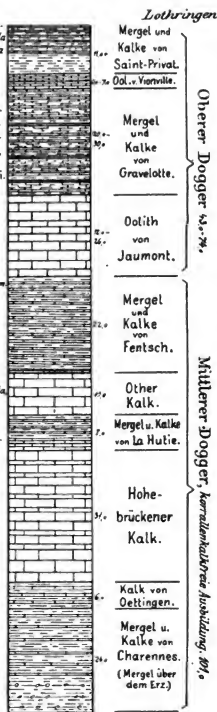


Abbildung 4.

richtete Einfallen stärker ist, als der flache Abfall des Plateaus in derselben Richtung, so nimmt im allgemeinen in dieser Richtung die Mächtigkeit der überlagernden Schichten zu. Für den Minettebergbau haben die letzteren aus mehrfachen Gründen eine große Bedeutung. Das beigefügte Schichtenprofil wird von vornherein ein übersichtliches Bild derselben geben.

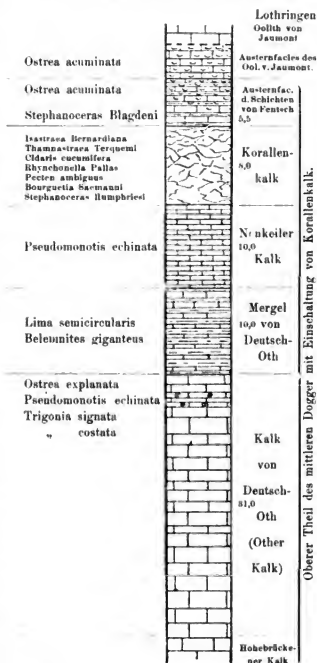


schr. klüftig und daher stark wasserführend. Die oberste Abtheilung des mittleren Doggers, der „Korallenkalk“, besteht, wie schon der Name angiebt, großentheils aus Korallenriffen. Nach dieser Abtheilung haben die älteren Geologen den gesammten, über dem hangenden Mergel auftretenden Kalk des mittleren Dogger als Polypenkalk bezeichnet, ein Ausdruck, welcher heute bei den Bergleuten noch vielfach im Gebrauch ist. Diese Korallenriffe sind, wie auch anderwärts, ungeschichtete, weisse, zuckerkörnige Kalke und zeigen, wie das unten folgende Profil angiebt, eine sehr unregelmässige Gestalt. Sie setzen in horizontaler Erstreckung nicht durch; es fluden sich vielmehr Zwischenräume zwischen ihnen.

Neben dem Korallenkalk treten in der Stufe dieses Namens noch folgende Schichten auf: der Other Kalk, der Nonkeiler Kalk, die Schichten von Fentsch und die Schichten von Longwy (vergl. Profil Abbild. 5). Diese überlagern oder vertreten den Korallenkalk in horizontaler Erstreckung. Der Other und der Nonkeiler Kalk unterlagern auch stellenweise den Korallenkalk. Die liegendste der 4 Schichten, der Other Kalk, ist ein vornehmlich aus Muschelfragmenten bestehender Kalkstein, in welchem sich untergeordnet Oolithkörner finden. Die Schichten von Fentsch und von Longwy sind graue, sandige Mergel und thonige Kalke und unterscheiden sich dadurch voneinander, daß sich in den Schichten von Longwy eine kleine dünnschalige Anster in großer Menge einstellt, welche auch über diese Schichten hinaus, stellenweise in großen Massen, bis in den Oolith von Jaumont hineinreicht. Die Schichtenfolge der Stufe des „Korallenkalke“ ist an den verschiedenen Stellen eine sehr wechselnde, wie dies auch deutlich aus dem Profil Abbild. 6 hervorgeht.

Im allgemeinen gleichen nach der Ansicht von van Verveke die genannten, den Korallenkalk überlagernden und vertretenen Gesteine, die Unregelmässigkeiten, welche den Korallenriffen in der Schichtung entsprechen, wieder so aus, daß das Hangende der Gesamtstufe dem Hohebrückner Kalk parallel und die Mächtigkeit des Horizontes in unserem Gebiet keinen plötzlichen Schwankungen unterworfen ist. Wesentlich andere Ansicht äußert Steinmann in den Erläuterungen zur Geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen, nach welchen „eine verschiedenartige, oft in kurzer Entfernung wechselnde Ausbildung des Korallenkalke eine wechselnde Mächtigkeit desselben bedingt und die nachfolgende Abtheilung daher auf unebener Oberfläche dieser Stufe lagert“. Manche Unregelmässigkeiten in der Lagerung des oberen Dogger seien auf diese Ursache und nicht auf das Vorhandensein von Verwerfungen zurückzuführen. Je nach der localen Entwicklung des

Korallenkalkhorizontes gehen seine Gesteine mit mehr oder weniger scharfer Grenze in die untere Abtheilung des oberen Dogger, den Oolith von Jaumont über, welcher eine Mächtigkeit von 20 bis 50 m besitzt. Dieser größtentheils aus Oolithkörnern von der Größe eines Stecknadel-



1:500.

Abbildung 5.

kopfes bestehende, gelb gefärbte Kalkstein eignet sich wegen seiner Widerstandsfähigkeit, seiner leichten Gewinnbarkeit in großen Blöcken und seiner angenehmen Farbe außerordentlich als Baustein und wird daher auf dem Plateau in einer Anzahl von Steinbrüchen gewonnen.

Die zweite Abtheilung des oberen Dogger bilden die Schichten von Gravelotte, der Oolith von Vionville und die Schichten von St. Privat.

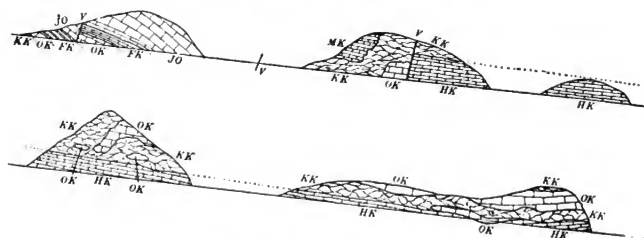
Der stellenweise als mittleres Glied auftretende Oolith von Vionville, ein gelbweisser, aus Muschelfragmenten und Oolithkörnern bestehender Kalkstein ist von van Werveke nur im Gebiet südlich von St. Privat beobachtet worden, während die andern beiden Schichten, soweit sie nicht durch Erosion wieder entfernt sind, in unserem Gebiet vielfach auftreten. Die letzteren haben mehr mergelige Beschaffenheit und eine gesammte Mächtigkeit von 20 bis 30 m.

Die obere Abtheilung des oberen Doggers finden wir auf deutschem Gebiet nur an einer Stelle, nämlich in einem schmalen Streifen nördlich des Fentscher Sprunges. Die Erläuterungen zur geologischen Uebersichts - Karte des westlichen Deutsch-Lothringen fassen die Stufe als Schichten

Die Grösse der meist abgerundeten Bohnerze wechselt ebenso sehr wie die Erzführung der Thone und Kalkmassen. Von Bohnengrösse bis zu grossen Blöcken finden sich alle Zwischenstufen. Bald enthält der Thon fast gar kein Erz, bald überwiegen die Bohnerze die Grundmasse. Was die Natur des Erzes angeht, so ist es im wesentlichen Brauneisenstein. Jacquot giebt für ein Erz aus dem Wald von Aunetz folgende Zusammensetzung an:

Eisenoxyd . . . .	68,5
Manganoxyd . . . .	0,5
Wasser . . . . .	11,0
Thonerde . . . . .	2,5
Magnesia . . . . .	0,4
Kieselsäure . . . .	16,5
	<hr/> 99,4

Abbildung 6. Profil zur Erläuterung des Vorkommens des Korallenkalkes im lothringischen mittleren braunen Jura.



Maßstab der Länge 1:5000, der Höhe 1:1000.

Bahneinschnitte unterhalb Aumanweiler, aufgen. von E. Schumacher und L. van Werveke.

HK = Hohebrückener Kalk; OK = Oker Kalk; KK = Korallenkalk; MK = geschichtete, oolithische oder knollige Kalksteine mit Mergelschieferlagen; FK = Mergel und Kalk von Fentsch; JO = Oolith von Jaumont.

mit *Rynchonella varians* zusammen. Auf französischem Gebiet, wo die Schichten in einem breiten südost-nordwestlichen Streifen auftreten, beträgt ihre mittlere Mächtigkeit nach den Erläuterungen zur französischen geologischen Karte (1:80000) etwa 30 m. Im nördlichen Theile sind sie ganz kalkig und gehen nach Süden allmählich in mergelige Gesteine über.

Vielfach treten die erwähnten Doggerschichten auf dem Plateau nicht zu Tage, vielmehr werden sie größtentheils von wenig mächtigen Diluvialablagerungen, an einigen Stellen von Bohnerze enthaltenen Thonen und losen Kalkmassen überdeckt. Das geologische Alter der letzteren steht nicht fest, nach den Erläuterungen zur geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen sind dieselben zum Tertiär zu rechnen. Häufiger noch finden sich die Bohnerze enthaltenen Thone in Spalten und trichter- sowie sackartigen Vertiefungen der Doggerschichten.

Wegen des geringen Phosphorgehaltes wurden die Bohnerze zu früheren Zeiten als werthvolle Eisenerze geschätzt und in nicht unbedeutenden Mengen in der Nähe von Aunetz, Deutsch-Oth und Oettingen, wo sie hauptsächlich vorkommen, gewonnen. Sie galten den französischen Bergleuten als *mine* im Gegensatz zu den oolithischen Eisenerzen, welche als unbrauchbar zur Darstellung eines guten Eisens den verächtlichen Namen *minette* erhielten.

Auf unserer geologischen Uebersichtskarte (Tafel IX) ist die höchstens 1 bis 2 m mächtige Diluvialdecke weggelassen, um das Vorkommen der einzelnen Doggerhorizonte deutlich in die Erscheinung treten zu lassen. Das Gesamtbild, das die Karte auf diese Weise von den Formationen entwirft, entspricht dem, was bereits eingangs allgemein über die Schichtenfolge im Gebiet zwischen Vogesen und Argonnen gesagt ist. In breiten bogenförmigen Streifen

treten gegen Westen immer jüngere Schichten zu Tage. Besonders gilt dies von den einzelnen Abtheilungen des oberen Dogger. Der zwischen der Minetteformation und dem oberen Dogger zu Tage tretende Mitteldogger, der auf der Karte keine weitere Theilung erfahren hat, beschränkt sich auf den östlichen und nördlichen Theil unseres Gebietes. Infolge der hier herrschenden Oberflächenverhältnisse treten die Schichten des mittleren Doggers in weniger breiten Zonen zu Tage wie die gleich mächtigen höheren Stufen.

Da die französischen Geologen eine ähnliche Gliederung der Schichten auf ihrer Karte 1:80000 vorgenommen haben wie die geologische Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen für den Theil diesseits der Grenze, so war der Anschluß beider Gebiete auf unserer Karte durch-

föhrbar. Von den Mißstimmigkeiten zwischen der Gliederung auf deutschem und französischem Gebiete glaube ich eine als wichtiger hervorheben zu müssen. Die französische Karte hat zwischen Lias supérieur und Bajocien die Stufe der couches à minéral de fer oolithique ausgeschieden und rechnet zu der letzteren auch noch unseren „hangenden Mergel“, während ich im Anschluß an Benecke zwischen Minetteformation und „hangenden Mergel“ eine wichtige Grenze, nämlich die des unteren gegen den mittleren Dogger gelegt und die Auftragungen auf der Karte entsprechend vorgenommen habe. Trotzdem schien es mir gerathen, von einer Correctur der französischen Karte abzusehen und die Auftragungen der letzteren unverändert zu übernehmen. (Fortsetzung folgt.)

## Beitrag zur Lösung der Frage der Bewerthung von Eisenerzen.

Von Ingenieur Ch. Rosambert.

Nachdruck verboten.

Ueber die Bewerthung von Eisenerzen ist in Nr. 24 des vorigen Jahrgangs von „Stahl und Eisen“ aus der Feder des Hrn. Ingenieur Paul List eine äußerst lehrreiche Arbeit erschienen, welche Fachleuten um so gelegener kam, als in Zeiten, in welchen die Industrie mehr auf Gestein als auf Production hin zu arbeiten angewiesen ist, jeder Wink bezüglich der richtigen Erkenntniß der Einwirkung einzelner Factoren auf die Erzeugungskosten der Fabricate an Werth gewinnt.

Ogleich nun der von Hrn. List zur Lösung der Frage eingeschlagene Weg durchaus richtig und zweckentsprechend gewählt ist, scheint bei näherer Betrachtung die als Endergebnis aufgestellte Bewerthungsformel nicht allen Einflüssen Rechnung zu tragen. Wendet man nämlich die Formel auf zwei Erze A und B mit gleichem Eisengehalte an, so gelangt man zu folgendem Schlusse:

$$P_B - P_A = P_2 (F_A - F_B)$$

wobei  $P_B$  und  $P_A$  die Werthe der Erze,  $P_2$  den Werth des Zuschlagkalksteins,  $F_A$  und  $F_B$  den Kalksteinverbrauch f. d. Tonne Erz A bezw. B vorstellen. Hiernach wäre also der Unterschied zweier Erze mit gleichem Eisengehalte lediglich gleich der Mehr- oder Minderausgabe für den zur Behandlung dieser Erze im Hochofen notwendigen Kalkstein. Wo aber Mehrausgabe an Kalkstein nothwendig ist, da ist auch Mehrausgabe an Wärme, folglich an Brennstoff erforderlich, und diesem Umstand trägt die Formel keine Rechnung. Hierdurch können jedoch in der Bemessung der relativen Werthe zweier

Erze bedeutende Fehlschlüsse gezogen werden. Es soll dies in Folgendem gezeigt und zugleich untersucht werden, wie diesem Mangel abzuwehren ist.

Betrachten wir zwei Erze A und B folgender Zusammensetzung:

	A	B
Eisenoxyd . . . . .	67,90	67,90
Kieselsäure . . . . .	17,90	10,60
Thonerde . . . . .	5,00	4,00
Kalk . . . . .	3,00	11,90
Schwefel, Phosphor, flüchtige Bestandtheile u. s. w. .	6,20	6,20

Für beide ist der Eisengehalt  $N_A = N_B = 47,50$ ; es ist somit nach Formel (4) der hier besprochenen Arbeit  $M_A = M_B$ , woraus nach Formel (3) zu schließen wäre:  $K_1^A = K_1^B$ , d. h. der Brennstoffverbrauch f. d. Tonne Roheisen bleibt unverändert, wenn man von Erz B auf Erz A übergeht. Bedenkt man nun, daß, wie leicht nachzuweisen wäre, Erz A etwa 300 kg guten Kalkstein braucht, während Erz B die zur Behandlung dieses Erzes notwendige Kalksteinmenge schon in sich selbst besitzt,\* so wird sofort klar, daß, bei sonst gleichen Verhältnissen, der Brennstoffverbrauch bei Verhüttung von Erz A höher sein wird als bei Verwendung von Erz B; denn bei gleicher Roheisenerzeugung wird eine größere Menge Material zu verarbeiten sein und eine größere Schlackenmenge erzeugt werden. Es scheint daher nothwendig, Formel (4) einer näheren Betrachtung zu unterziehen.

\* Es wird hier vorläufig von dem zum Verschlacken der Koksasche nothwendigen Zuschlage abgesehen.

Zur Berechnung der Aenderung im Brennstoffverbrauch, bei Umsetzen von einem Erz auf ein anderes, ist notwendig zu wissen, nicht wie die Erzgicht allein, sondern wie das Gesamtgewicht von Erz- und Zuschlagsgicht sich ändert, denn die unveränderlich gedachte Koksgicht hat nicht Erz allein, sondern im allgemeinen Erz mit dem hierzu notwendigen Zuschlage zu verarbeiten. Thatsächlich giebt die von Hrn. List erwähnte, von de Vathaire in seinem Buche „Construction et Conduite des Hauts-fourneaux“ aufgestellte Formel nicht das Verhältniß, in welchem unter vorausgesetzter Beibehaltung gleicher Wärmeverhältnisse zwei Erze verschiedenen Eisengehaltes, sondern jenes an, in welchem zwei ungleich reiche Beschickungen sich zu ersetzen vermögen. Der diesbezügliche Abschnitt des de Vathaireschen Werkes ist überschrieben: „Verhältniß zwischen Eisengehalt der Beschickung und Chargengewicht.“ De Vathaire bemerkt, daß 1000 kg Eisenoxyd zu ihrer Reduction dieselbe Wärmemenge erfordern wie 3400 kg taubes Gestein zur Verschlackung bezw. Verflüchtigung der darin vorhandenen Körper. Wie Hr. List sehr richtig bemerkt, ist diese Ziffer, speciell für Bessemerroheisen, zu hoch gegriffen und muß nach neueren Erfahrungen auf 2400 herabgesetzt werden. Nun enthält aber eine Hochofenbeschickung neben den das reine Erz begleitenden Gebirgsarten im allgemeinen auch noch den gewöhnlich tauben Zuschlag. Es lautet daher die Annahme, von welcher auszugehen ist: Die Reduction des Eisenoxyds aus einer Hochofenbeschickung verlangt bei Betrieb auf Bessemerroheisen und ähnliche Sorten 2,4 mal so viel Wärme wie die Verschlackung bezw. Verflüchtigung der gleichen Menge der anderen in der Beschickung vorhandenen Körper.

Außer dem Zuschlage, den das Erz selbst erfordert, enthält die Beschickung noch die Koksasche und die zur Verschlackung derselben notwendige Zuschlagsmenge. Bei unveränderlicher Koksgicht ist die Summe dieser beiden Größen constant; infolgedessen ist die speciell zur Verschlackung des Aschengehaltes der Koksgicht erforderliche Wärmemenge ebenfalls unveränderlich. Diese Wärmemenge sei mit  $W$  bezeichnet. Bezeichnen wir nun mit dem Ausdruck „Gattirung“ das Gemenge aus Erz und dem zur Behandlung desselben notwendigen Zuschlag, unter Weglassung der Zuschlagsmenge, welche die Koksasche verlangt, und nennen wir  $Q$  und  $Q'$  die auf gleiche Brennstoffgicht kommenden Gattirungsgewichte zweier Erze und  $y$  und  $y'$  die Eisengehalte der Gattirungen, so lautet die Wärmeleichung in ihrer richtigen Form:

$$Q \left( 2,4 \times \frac{10}{7} y + 100 - \frac{10}{7} y \right) a + W = Q' \left( 2,4 \times \frac{10}{7} y' + 100 - \frac{10}{7} y' \right) a + W \quad (1)$$

Diese Gleichung hat an Stelle der Gleichung (4) der Arbeit des Hrn. List zu treten, welche, zusammengefaßt, sich schreiben läßt:

$$M(2x + 100) = M'(2x' + 100) \quad (4')$$

ebenso wie Gleichung (1) sich in folgende zusammenfassen läßt:

$$Q(2y + 100) = Q'(2y' + 100) \quad (1')$$

Aus dieser Gleichung (1') erlauben folgende Betrachtungen eine andere abzuleiten, in welcher allein die Erzgichtgewichte  $M$  und  $M'$  und die Eisengehalte der Erze  $x$  und  $x'$  vorkommen:

Bezeichnen wir mit  $f$  und  $f'$  die zur Behandlung der Tonne Erz notwendigen Kalksteinsmengen (abgesehen von der außerdem noch notwendigen Menge Kalkstein, welche die Koksgicht erfordert):

100 Erz enthalten  $x$  Eisen  
100 (1 +  $f$ ) Gattirung enthalten ebenfalls  $x$  Eisen.

$$\begin{aligned} \text{Es ist daher:} \quad y &= \frac{x}{1+f} \\ \text{ebenso} \quad y' &= \frac{x'}{1+f'} \end{aligned} \quad (2)$$

Ferner entsprechen 100 Erz 100 (1 +  $f$ ) Gattirung.

$$\text{Es ist daher:} \quad \frac{M}{Q} = \frac{100}{100(1+f)} = \frac{1}{1+f}$$

$$\text{woraus folgt:} \quad \frac{Q}{Q'} = \frac{(1+f)M}{(1+f')M'} \quad (3)$$

Setzt man die durch (2) und (3) bestimmten Werthe von  $Q$ ,  $Q'$ ,  $y$  und  $y'$  in Gleichung (1') ein, so erhält man nach Kürzung

$$M(2x + 100(1+f)) = M'(2x' + 100(1+f')) \quad (4)$$

Dies ist schließlic die Gleichung, welche an Stelle von Gleichung (4') des in Nr. 24 v. J. erschienenen Aufsatzes zu treten hat.

Es bleibt nun noch zu untersuchen, wie sich infolgedessen die verschiedenen Bestandtheile der Bewerthungsformel verändern werden. —

1. Erzverbrauch. Derselbe bleibt unberührt:

$$k = \frac{100}{1,02x} \quad (5)$$

2. Brennstoffverbrauch. Setzt man für  $M'$ ,  $x'$ ,  $f'$  Erfahrungszahlen ein, so erhält man aus Gleichung (4) zunächst

$$M = \frac{B'}{2x + 100(1+f)} \quad (6)$$

Nennt man, wie in der Arbeit des Hrn. List:  $A$  das Gewicht der Brennstoffgicht, so ist der Brennstoffverbrauch  $f$  d. Tonne Roheisen:

$$k_1 = \frac{A}{\left(\frac{M}{k}\right)} = \frac{100A(2x + 100(1+f))}{1,02B'x} \quad (7)$$

3. In ähnlicher Weise erhält man, wenn man mit  $c$  die allgemeinen Ausgaben und Arbeits-

kosten für den gegebenen Fall ( $M'$ ,  $x'$ ) bezeichnet, für dieselbe GröÙe  $P_3$ :

$$P_3 = \frac{100 c D (2x + 100 [1 + f])}{1,02 B' x} \quad (8)$$

4. Kalksteinverbrauch:  $k_2$  f. d. Tonne Erzeugung. — Diese GröÙe läÙt sich nicht einzig als Function des Kalksteinverbrauches  $f$  f. d. Tonne Erz ausdrücken; sie ist ebenfalls abhängig von dem Brennstoffverbrauche für die Tonne Roheisen, da bei höherem Brennstoffverbrauch z. B. die Kalksteinmenge, welche zum Verschlacken der Koksasche nothwendig ist, ebenfalls steigt.

Bezeichnen wir wie bisher mit  $f$  den Kalksteinverbrauch f. d. Tonne Erz und mit  $f_0$  den Kalksteinverbrauch f. d. Tonne Koks.

Eine Tonne Roheisen erfordert, wie wir gesehen:

k Tonnen Erz  
und  $k_1$  „ Koks

folglich ist der Kalksteinverbrauch  $k_2$  für die Tonne Roheisen:

$$k_2 = kf + k_1 f_0.$$

Ersetzen wir in dieser Gleichung  $k$  und  $k_1$  durch ihre resp. Werthe aus (5) und (7) so ist

$$k_2 = \frac{100}{1,02 x} f + \frac{100 A (2x + 100 [1 + f]) f_0}{1,02 B' x}$$

daher schliesslich:

$$k_2 = \frac{100}{1,02 x} \left( f + \frac{A f_0}{B'} (2x + 100 [1 + f]) \right) \quad (9)$$

Setzt man zum Schlusse in die allgemeine, von Hrn. Ingenieur List aufgestellte Gleichung

$$P = P - (k_1 P_1 + k_2 P_2 + P_3)$$

die für  $k$ ,  $k_1$ ,  $k_2$ , und  $P_3$  gefundenen Werthe aus (5), (7), (8) und (9) ein, so erhält man schliesslich folgende Bewertungsformel, welche der Wirkung der Zuschläge auf das Ausbringen aus der Hochofenbeschickung in richtigem Mafse Rechnung trägt:

$$P = \frac{1,02 p x}{100} -$$

$$\left[ P_3 f + \frac{2x + 100 (1 + f)}{B'} (A P_1 + c D + A P_2 f_0) \right] \quad (10)$$

Diese Formel kann man wie folgt umgestalten:

Wie leicht zu erkennen ist, ist  $A = k'_1 \frac{M'}{k'}$  und  $B' = M' (2x' + 100 [1 + f'])$ , daher

$$\frac{A}{B'} = \frac{k'_1}{k'} (2x' + 100 [1 + f']) \quad (11)$$

Dann ist:

$$D = \frac{M'}{k'}, \text{ daher } \frac{D}{B'} = \frac{1}{k'} (2x' + 100 [1 + f']) \quad (12)$$

$k'_1$ ,  $x'$ ,  $f'$  sind als bekannt voranzusetzen.

Man kann also den Brennstoffverbrauch  $k'_1$  =  $A_0$  setzen und den Werth  $E$  der GröÙe  $k'_1 (2x' + 100 [1 + f'])$  berechnen. Formel (10) wird alsdann:

$$P = \frac{1,02 p x}{100} - \left[ P_3 f + \frac{2x + 100 (1 + f)}{E} (A_0 P_1 + c + A_0 f_0 P_2) \right] \quad (13)$$

Wenden wir diese Formel auf das in „Stahl und Eisen“ Nr. 24 (1901) angegebene Beispiel an, unter Annahme das zum Vergleiche dienende Erz habe die Zusammensetzung, die wir weiter oben für Erz B angegeben haben, und die Zusammensetzung des Koks sei derart, daß 1 t Koks zum Verschlacken der darin enthaltenen Asche 0,11 t Kalkstein verlange. Es ist daher:  $f_0 = 0,11$ , denn, wie früher für Erz B erwähnt,  $f' = 0$ . Weiteres ist, nach Hrn. List,  $x' = 47,5$ ,  $A_0 = 1,05$ ,  $c = 8$ ,  $p = 60$ ,  $P_1 = 21$ ,  $P_2 = 2$ .

Hieraus folgt zunächst:

$$E = k' (2x' + 100 [1 + f']) = \frac{100}{1,02 x'} (2x' + 100) = 402,5.$$

Durch Einsetzen der Zahlenwerthe von  $f_0$ ,  $A_0$ ,  $P_1$ ,  $P_2$ ,  $c$ ,  $p$  und  $E$  in Gleichung (13) erhalten wir schliesslich die Gleichung:

$$P = 0,462 x - 7,523 - 9,523 f. \quad (14)$$

Hieraus folgt z. B. für Vergleich der Werthe  $P_B$  und  $P_A$  der oben erwähnten Erze B und A, für welche beide  $x_A = x_B = 47,5$  ist:

$$P_B - P_A = 9,523 (f_A - f_B)$$

Wie weiter oben angedeutet, ist  $f_A = 0,300$  t,  $f_B = 0$  t,

$$\text{daher } P_B - P_A = 9,523 \times 0,3 = 2,857 \text{ } \mathcal{M}$$

Gleichung (10) aus Nr. 24 von „Stahl und Eisen“ 1901 würde in gleichem Falle den viel zu niedrigen Bewertungsunterschied

$$P_B - P_A = 2 \times 0,3 = 0,60 \text{ } \mathcal{M}$$

gegeben haben, welcher einzig und allein in der Minderausgabe für Kalkstein liegt, ohne den Wechsel im Brennstoffverbrauche und den hieraus erwachsenden Kosten Rechnung zu tragen.

# Analyse der Hochofen- und Generatorgase.

Von A. Wencelius.

Nachdruck verboten.

1. Vortheil vollständiger Analysen. In den Laboratorien metallurgischer Betriebe begnügte man sich bei der Gasanalyse bisher im allgemeinen mit der volumetrischen Bestimmung der Kohlensäure, des Sauerstoffs und des Kohlenoxyds. Heutzutage, wo die Hochofen- und Generatorgase infolge ihrer unmittelbaren Verwendung in den Gasmotoren eine so wichtige Rolle spielen, ist es nöthig, vollständigere Analysen auszuführen und neben den angegebenen drei Stoffen auch den Wasserstoff, das Methan und (durch Differenz) den Stickstoff zu bestimmen. Der Wasserstoff kommt in den Hochofen- und besonders in den Generatorgasen — in bedeutend größerer Menge vor, als man glaubt, und seine regelmäßige Bestimmung ist daher durchaus wünschenswerth, umso mehr, als dieselbe keinerlei Schwierigkeiten bietet.

2. Probenahme. Die Entnahme der Gasprobe bewerkstelligt man sehr leicht mit dem von Campredon\* angegebenen Apparat, jedoch ersetze ich die Hähne desselben durch Mohrsche Quetschhähne. Zur Verwendung empfiehlt sich ein mit Kochsalz gesättigtes Wasser, da reines Wasser eine große Menge Gas absorbirt. Zwei Analysen derselben Probe, von welchen die erste sofort nach der Entnahme, die zweite 24 Stunden später ausgeführt wurde, ergaben folgende Resultate:

	CO <sub>2</sub>	O	CO	H	CH <sub>4</sub>	S
1.	9,8	0,4	28,8	4,6	0,8	55,6
2.	6,8	0,8	28,5	3,7	0,7	59,5

Ich empfehle daher die Verwendung gesättigten Salzwassers, nicht nur zur Probenahme, sondern auch für die graduirte Bürette des Apparats, wenn man nicht Quecksilber vorzieht.

Winkler\*\* empfiehlt zur Probenahme einen sehr einfachen Apparat, welcher aus einem weiten Glasrohr besteht, dessen beide verengten Enden mit Kautschukschläuchen und Quetschhähnen versehen sind. Man verbindet das eine Ende der Röhre mit dem Gasentziehungsrohr und saugt die in der Röhre enthaltene Luft am anderen Ende durch eine Kautschuk-Saugpumpe ab. Wenn das Gas Druck hat, genügt es, beide Quetschhähne zu öffnen, worauf das Gas in die Röhre eintritt. Ist diese durch den Gasstrom gänzlich von Luft befreit, so schließt man an beiden Enden und hat so den Gebrauch von Wasser zur Probenahme vermieden. Selbst-

verständlich können diese Röhren auch mit Wasser gefüllt verwandt werden.

3. Apparate zur Analyse. Die allgemein im Laboratorium gebrauchten Apparate sind die von Orsat, von Bunte und von Hempel.

Die Bürette von Bunte besitzt den großen Nachtheil, viel Reagentien und eine große Geschicklichkeit zu erfordern.

Die Hempelsche Bürette und die verschiedenen Absorptions-Pipetten, welche gleichfalls von Hempel\* empfohlen werden, sind sehr verbreitet und gestatten eine vollständige und genaue Gasanalyse. Man kann indessen diese empfindlichen Instrumente keinem Laboranten anvertrauen, und da die technische Gasanalyse oft von jungen ungeübten Leuten ausgeführt werden muß, ist es gut, wenn die angewandten Methoden einfach sind und nicht zu viel Manipulationen erfordern, welche Gasverluste oder Eindringen von Luft herbeiführen. Es ist eine der Unbequemlichkeiten des namentlich in Deutschland verbreiteten Hempelschen Apparats, daß er nur Chemikern, welche gut damit umzugehen wissen, in die Hand gegeben werden kann.

Der Orsatsche Apparat ist bequemer für den Gebrauch und einfacher zu handhaben. Er hat mehrere Constructionänderungen durch Salleron, Aron, Fischer und Muencke erfahren. Man kann mit ihm 3 Körper: die Kohlensäure, den Sauerstoff und das Kohlenoxyd bestimmen. Die von Lunge erfundene Aenderung gestattet außerdem noch die Bestimmung des Wasserstoffs. Ich ziehe die Modification Orsat-Muencke mit 3 Pipetten vor.

4. Reagentien. Die Kohlensäure wird in diesen Apparaten durch eine Lösung von Aetznatron, der Sauerstoff durch eine Lösung von Natriumpyrogallat und das Kohlenoxyd durch eine salzsaure oder ammoniakalische Lösung von Kupferchlorür absorbirt. Die Vorschriften zur Bereitung dieser Lösungen sind in allen analytischen Werken angegeben. Für die ammoniakalische Kupferchlorürlösung benutze man die von Hempel gegebene Vorschrift, zur Bereitung der salzsauren Chlorürlösung diejenige von Winkler. Zur Absorption des Sauerstoffs bevorzuge ich die Verwendung von Phosphorfäden in Wasser. Die entstehende phosphorige Säure ist im Wasser löslich, so daß man dieses nur von Zeit zu Zeit zu erneuern braucht, da der Apparat so lange gut functionirt, als Phosphor vorhanden ist.

5. Absorption. Kohlensäure und Sauerstoff werden sehr schnell absorbirt, und im allgemeinen

\* Campredon, „Guide pratique du chimiste métallurgiste et du Pessayer“, S. 200, Fig. 113.

\*\* Dr. Cl. Winkler, „Lehrbuch der technischen Gasanalyse“, 2. Aufl. 1892, S. 23, Taf. 18 u. 19.

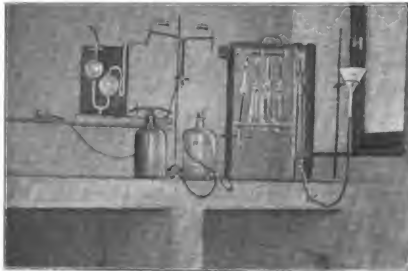
\* Dr. Walther Hempel, „Gasanalytische Methoden“, 3. Aufl. 1900.

genügen zwei oder drei aufeinander folgende Ablesungen. Anders ist es bei dem Kohlenoxyd: ich kann versichern, daß die erhaltenen Resultate trotz 20—40facher Ablesung immer nur 2—4% zu niedrig sind. Die Absorption dieses Gases ist niemals vollständig, einerlei, ob man die salzsaure oder die ammoniakalische Lösung verwendet, und alle Analysen, die ohne Verbrennung, nur mit drei Gaspipetten ausgeführt werden, sind in Bezug auf die Kohlenoxydgasbestimmung unrichtig. Lässt man das Gas lange in der Pipette mit salzsaurer Kupferchloridlösung, so erhält man gar kein Resultat; die Absorption wird durch Bewegung beschleunigt, bleibt aber trotzdem immer noch unvollständig. Eine frische Lösung arbeitet allerdings besser als eine alte, da eine gebrauchte Flüssigkeit immer eine gewisse Menge vorher absorbierten Kohlenoxydgases abgibt, besonders wenn sie mit einem Gas in Berührung kommt, welches wenig oder kein CO enthält. Wenn man ammoniakalische Kupferchloridlösung verwendet, bemerkt man, daß die Absorption schneller verläuft. Allein diese Lösung giebt, besonders wenn sie frisch ist, ein wenig Ammoniakgas ab, und man muß das Gas vor dem Ablesen durch die Pipette mit Phosphor gehen lassen, um es von dem Ammoniakgas, welches das Volumen vergrößert, zu befreien, während die weissen Nebel von phosphoriger Säure das Volumen des Gases nicht beeinflussen. Will man also den genauen Gehalt eines Gases an CO ermitteln, so muß man es unbedingt verbrennen und CO durch Sauerstoff in  $\text{CO}_2$  überführen. Das nöthigt zur gleichzeitigen Bestimmung des Wasserstoffs und des Methans. Auf diese Weise findet man die genaue Zusammensetzung des Gases und kann dessen Heizwerth auf richtigere Weise berechnen.

6. Verbrennung. In dem Gas, welches durch Absorption gänzlich von Kohlensäure, Sauerstoff und grösstentheils von Kohlenoxyd befreit ist, bleiben noch durch Verbrennung der Wasserstoff, das Methan und ein Rest von Kohlenoxyd zu bestimmen. Das übrig bleibende ist Stickstoff, den man aus der Differenz berechnet. Die drei verbrennbaren Körper geben,

mit Sauerstoff verbrannt, Kohlensäure und Wasser. Man muss daher damit beginnen, Sauerstoff in das zurückbleibende Gasgemenge zu leiten. Zur Erleichterung der Analyse kann man statt des reinen Sauerstoffs auch Luft verwenden; in diesem Falle giebt das mit 0,21 multiplizierte Volumen Luft die entsprechende Menge Sauerstoff. Die Zusammensetzung der Luft ist ziemlich constant, selbst die Atmosphäre der Laboratorien enthält wenig Kohlensäure, und der Gehalt an Sauerstoff beträgt beständig 20 bis 21%. Außerdem kann man stets das Luft- und Gasgemisch vor der Verbrennung durch eine mit Natronlauge gefüllte Pipette leiten. Man hat dann den dreifachen Vortheil, jede Spnr aus der Luft stammender Kohlensäure zu entfernen, die innige Mischung der Luft und des Gases zu befördern und die sauren Dämpfe aus der mit salzsaurer Kupferchloridlösung gefüllten Pipette (wenn man mit dieser gearbeitet hatte) zu entfernen. Arbeitet man mit 100 ccm Hochofengas, so genügen zur Verbrennung 30 ccm Luft.

Bei Generatorgasen, welche oft viel Was-



Apparat zur vollständigen Analyse der Hochofengase.

serstoff enthalten, braucht man eine größere Menge Luft, und wird der Gebrauch des Orsat-Apparats und der meisten in den Laboratorien gebrachten graduirten Büretten schwierig, wenn man nicht an Stelle der Luft mit reinem Sauerstoff arbeitet. In diesem Falle braucht man nur 15 bis 20 ccm Sauerstoff. Für die Verbrennung giebt es mehrere Verfahren. Campredon empfiehlt das Endiometer von Riban, welches ein starkes Element und eine Inductionsrolle erfordert, die einen Funken von 10 bis 12 mm Länge erzeugen kann. Hempel hat eine besondere Explosionspipette construiert. Thoerner hat den Orsat-Apparat durch Anbringung eines Endiometers modificirt. Ausser den Gefahren, welche der Gebrauch des Endiometers oft mit sich führt, wird durch Aufstellung eines Elements und einer Inductionsrolle die Arbeit complicirter und zieht man aus diesen Gründen andere Verbrennungsmethoden vor.

Ferner kann man das Gasgemisch durch eine heisse Glasröhre leiten, welche Kupferoxyd enthält. Hierdurch wird man sicher den Wasser-

stoff und das Kohlenoxydgas verbrennen, aber das Methan erfordert eine hohe Temperatur, welche man in einer Glasröhre nur schwierig erreicht. Ich habe mit dieser Methode niemals befriedigende Resultate erhalten. Die Anwendung von Palladium-Asbest empfiehlt sich nur für die Bestimmung des Wasserstoffs allein.

Es bleibt nun noch die Anwendung des Platincapillarrohres von Drehschmidt übrig, die ein sehr bequemes Arbeiten gestattet. Man gebraucht eine Platinröhre von 100 mm Länge, 3 mm äußerem und ungefähr 0,7 mm innerem Durchmesser. Das Rohrrinnere ist mit mehreren sehr dünnen Platinfäden ausgefüllt, so daß nur ein kleiner schädlicher Rann bleibt. Die Platinröhre ist beiderseits mit Kupferrohren zusammengeglöthet, welche in kleine zur Abkühlung dienende Wasserbehälter tauchen. Der von Winkler sehr vorthellhaft modificirte Apparat ist in dessen schon genanntem Lehrbuch (S. 164) beschrieben.

Das Gas- und Luftgemisch kann also mit Vortheil in der Drehschmidtschen Röhre verbrannt werden. Man verbindet diese Röhre einerseits mit der Gasbürette, andererseits mit einer einfachen Hempelschen Pipette, die mit gesättigter Kochsalzlösung gefüllt ist. Diese Pipette dient nur als Gasreservoir. Man erhitzt die Platinröhre zur Weißgluth mittels eines guten Gasbrenners mit geeignetem Aufsatz und läßt das Gas durch diese Röhre ans der Bürette in die Pipette, dann ein zweites Mal aus der Pipette in die gradierte Bürette strömen. Hiernach mißt man die Volumenverminderung, dann die gebildete Kohlensäure und schließlich den übrig bleibenden Sauerstoff. Mit diesen drei gegebenen Zahlen kann man leicht die Menge der Gase berechnen.

7. Berechnung der Analyse. Bekanntlich geben:

1. 2 Vol. CO + 1 Vol. O = 2 Vol. CO<sub>2</sub>
2. 1 Vol. CH<sub>4</sub> + 2 Vol. O = 1 Vol. CO<sub>2</sub> + 2 Vol. H<sub>2</sub>O
3. 2 Vol. H + 1 Vol. O = 2 Vol. H<sub>2</sub>O

Bezeichnet man mit C die gemessene Volumenverminderung, mit K die gebildete Kohlensäure und mit S den gebrauchten Sauerstoff, so ergibt sich nach den 3 Formeln leicht, dass:

$$4. C = \frac{CO}{2} + 2 CH_4 + \frac{3H}{2}; \quad 5. K = CO + CH_4;$$

$$6. S = \frac{CO}{2} + 2 CH_4 + \frac{H}{2}$$

Wenn man zur Ablesung eine Bürette verwendet, deren Nullpunkt unten liegt und welche ein Volumen von 100 cem hat, so kann man die verschiedenen Höhen wie folgt notiren, vorausgesetzt, dass man mit 100 cem Gas arbeitet:

A Niveau nach Absorption der Kohlensäure	
A <sub>1</sub>	" " des Sauerstoffs
A <sub>2</sub>	" " (fast vollständiger) des C'O
A <sub>3</sub>	" " Einleitung von Luft (A <sub>1</sub> aus Besten = O)
A <sub>4</sub>	" " Verbrennung und Erkalten
A <sub>5</sub>	" " Absorption der durch die Verbrennung gebildeten Kohlensäure
A <sub>6</sub>	" " Absorption des übrigbleib. Sauerstoffs.

Nach vollständiger Absorption der Kohlensäure und des Sauerstoffs und nach theilweiser Absorption des Kohlenoxyds ist das Volumen des in den Apparat eingeleiteten Sauerstoffs gleich:

$$(A_2 - A_3) 0,21.$$

Das Volumen des übrigbleibenden Sauerstoffs ist A<sub>6</sub> - A<sub>5</sub>; der zur Verbrennung gebrauchte Sauerstoff wird demnach durch die Gleichung:

$$(A_2 - A_3) 0,21 - (A_6 - A_5) = S \text{ bestimmt.}$$

Würde A<sub>6</sub> = A<sub>5</sub> sein, so hätte man zur Verbrennung nicht genug Sauerstoff gebraucht und müsste diese von Neuem beginnen, nachdem man eine neue Menge Luft eingeleitet hat:

Die Volumenverminderung ist:

$$(A_4 - A_5) = C.$$

Die gebildete Kohlensäure ist endlich:

$$(A_5 - A_6) = K'.$$

Mit Hülfe der vorhergehenden Gleichungen findet man leicht alle gesuchten Körper.

Zur Berechnung des Gasvolumens kann man folgende Tabelle benutzen:

$$\begin{aligned} CO_2 &= A \\ O &= A_1 - A \\ H &= C - S \\ CH_4 &= \frac{2C - (3H + K)}{3} \\ CO &= (A_2 - A_1) + (K - CH_4) \\ N &= (100 - A_6) - (A_2 - A_3) 0,79 \text{ oder auch:} \\ N &= 100 - (CO_2 + O + H + CH_4 + CO). \end{aligned}$$

Hat man Sauerstoff statt Luft angewandt, so verändern sich die gegebenen Formeln insofern als:

$$\begin{aligned} S &= (A_2 - A_3) - (A_6 - A_5) \text{ und:} \\ N &= 100 - A_6 \end{aligned}$$

wird.

8. Beispiele von Analysen. Zum Schluss gebe ich zwei Beispiele einer Analysenberechnung:

Bei der ersten wurde ein Hochofengas untersucht und zur Verbrennung Luft angewandt, bei der anderen lag ein Generatorgas zur Untersuchung vor, welches mit reinem Sauerstoff verbrannt wurde.

I.		II.	
A	= 7,3	A	= 7,0
A <sub>1</sub>	= 7,9	A <sub>1</sub>	= 7,5
A <sub>2</sub>	= 34,2	A <sub>2</sub>	= 19,5
A <sub>3</sub>	= 0,0	A <sub>3</sub>	= 0,5
A <sub>4</sub>	= 6,2	A <sub>4</sub>	= 32,0
A <sub>5</sub>	= 9,5	A <sub>5</sub>	= 36,1
A <sub>6</sub>	= 12,5	A <sub>6</sub>	= 40,7
C	= 6,20	C	= 31,50
K	= 3,00	K	= 4,10
S	= 3,88	S	= 14,40
CO <sub>2</sub>	= 7,30	CO <sub>2</sub>	= 7,00
O	= 0,60	O	= 0,50
H	= 2,32	H	= 17,10
CH <sub>4</sub>	= 0,81	CH <sub>4</sub>	= 2,53
CO	= 28,49	CO	= 13,57
N	= 60,48	N	= 59,30
100,00		100,00	

9. Praktische Anwendung im Laboratorium zu Differenzen. Im Laboratorium der Actien-Gesellschaft für Eisen- und Kohlen-



Industrie Differdingen-Dannenbaum zu Differdingen ist die Gasanalyse von hervorragender Wichtigkeit. Es ist dies die erste Hütte, welche elf in einer Centrale aufgestellte Gasmotoren aufweisen kann, die eine Stärke von nahezu 6000 P.S. repräsentiren und ausschließlich mit dem Gas dreier Hochöfen von großer Produktionsfähigkeit getrieben werden.

Nach zahlreichen Versuchen mit Apparaten und empfohlenen Methoden ist schließlich die auf S. 507 abgebildete Construction als die praktischste angenommen worden. Es ist ein einfacher Orsat-Muenckescher Apparat, welchem das Platin-capillarrohr von Drehschmidt und Winkler, und eine einfache Hempelsche Pipette hinzugefügt

worden sind. Die Dauer einer vollständigen Analyse beträgt dreiviertel Stunden. — Es ist auch ein Apparat in Arbeit, welcher in einem transportablen Holzkasten die sämtlichen getrennten Theile der besprochenen Einrichtung enthält. Dieser Apparat hat noch den Vortheil, daß man mit ihm Generatorgasanalysen durch Verbrennung mit Luft ausführen kann, Analysen, welche, wie oben gesagt, mit den gewöhnlich gebrauchten Apparaten nicht durchgeführt werden können. Eine sehr einfache Anordnung beschränkt hierbei auch die nachtheiligen Zwischenräume auf ein Minimum. Die praktische Anwendung dieses Apparates wird in einem weiteren Artikel beschrieben werden.

## Fortschritte in der Gewinnung von Theer und Ammoniak aus den Gasen der Hochöfen und Generatoren.

Eine Gewinnung von Theer und Ammoniak kann nur im Anschluß an solche Hochöfen stattfinden, welche mit roher Kohle betrieben werden. Beim Betrieb mit verkoktem Brennstoff geht der Ammoniakgehalt in den Gichtgasen auf eine so niedere Grenze herunter, daß eine Gewinnung vollständig ausgeschlossen ist. Der Stickstoffgehalt der Kohle ist als die Hauptquelle des Ammoniakgehaltes in den Gichtgasen anzusehen. Daneben können Reactionen im Ofen zu einer weiteren Ammoniakbildung Veranlassung geben. Zur Bildung von Cyankalium ist im Hochofen vielfach Veranlassung gegeben. Bei Gegenwart von Wasserdampf zersetzt sich dasselbe unter Bildung von Ammoniak, welches sich aber sehr leicht weiter zersetzt, so daß nur derjenige Betrag in den Gichtgasen festzustellen ist, der sich dieser Zersetzung entzogen hat. Von großem Interesse sind die von Hrn. Hilgenstock auf der Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisenhüttenleute im Sommer 1885 gebrachten Mittheilungen, daß ein Ammoniakgehalt in den Gichtgasen zum Theil auf die Verwendung gewisser wasserhaltiger Eisenoxyde (Branneisensteine), namentlich solcher, die der Einwirkung der atmosphärischen Luft ausgesetzt waren, zurückzuführen ist.

Der Eisenhüttenbetrieb mit Anwendung von roher Kohle findet bekanntlich in großem Umfang in Schottland statt. Die dortigen Hochöfen sind, wie schon jetzt bemerkt sein mag, fast sämtlich mit Einrichtungen zur Gewinnung der Nebenerzeugnisse versehen und die dortige Erzeugung von schwefelsaurem Ammoniak stellt einen erheblichen Procentsatz der Gesamt-

erzeugung des Landes dar. An eine Gewinnung aus den Gasen konnte erst nach Einführung der geschlossenen Gicht gedacht werden. Bei der Verwendung der Gichtgase zu Heizzwecken hat der Theergehalt häufig Schwierigkeiten verursacht. Diese Schwierigkeiten durch Reinigung der Gase zu überwinden, erschien früher in Betracht der großen Gasmengen, welche gekühlt und gereinigt werden mußten, fast unmöglich. Zu den Erzeugnissen der Entgasung, mit denen man bei der Koksfabrication zu thun hat, treten diejenigen der Vergasung und noch viele andere Gase und Dämpfe hinzu, die den Hochofen mit einer hohen Temperatur verlassen. Nachdem Vorversuche von Mr. Ferrie sen. bei der Monkland Iron Comp. angestellt worden waren, wurden die ersten durchschlagenden Erfolge im Jahre 1879 auf den Gartsherrie Iron Works durch M. Cosh und Alexander erzielt. Es mag noch daran erinnert sein, daß die auf den schottischen Hochöfen zur Verhüttung kommende Kohle (Splintkohle) sehr gasreich ist. Sie enthält 40 % flüchtige Bestandtheile. Die Tonne Kohle liefert 354 cbm Gas.

In „The Journal of the West of Scotland Iron and Steel Institute“, Nr. 4, Januar 1902, macht R. Hamilton über die Fortschritte und den heutigen Stand der Gewinnung der Nebenerzeugnisse aus den Hochofengasen des schottischen Bezirks weitere Mittheilungen. Hiernach sind die in dem nunmehr 20jährigen Zeitraum seit Einführung der neuen Industrie gemachten Fortschritte mehr in der Vergrößerung der bestehenden und der Errichtung neuer Anlagen zu suchen, als in der weiteren Vervollkommenheit des Ver-

fahrens. Zur Gewinnung der Nebenerzeugnisse haben hauptsächlich drei verschiedene Verfahren in Anwendung gestanden. Die bereits oben genannten M. Cosh und Alexander haben durch den von ihnen gewählten Weg der Gewinnung den Beweis geliefert, das es mit den einfachsten Mitteln, nämlich Kühlung der Gase und Waschen derselben mit Wasser, gelingt, die Nebenerzeugnisse vollkommen abzuschneiden. Als im Jahre 1881 die Erzeugnisse dieses Verfahrens auf den Markt kamen, zeigte es sich, daß die Theerproducte wegen ihrer von dem Gasteer gänzlich abweichenden Beschaffenheit nicht unterzubringen waren,\* so daß an die Einführung eines Verfahrens gedacht werden konnte, bei dem kein Theer, sondern nur Ammoniak abgeschieden wurde. Bei diesem von Addie angegebenen sogenannten Langloan-Verfahren sollten die heißen Gase mit dampfförmiger schwefliger Säure, welche bei der Destillation von schwefelhaltigem Schiefer erzeugt wurde, zusammengeführt und durch entgegenströmendes Wasser das Ammoniak ausgewaschen werden. Durch Einwirkung von Luft sollte die schweflige Säure in Schwefelsäure übergeführt werden. In der Praxis stellten sich außerordentliche Schwierigkeiten heraus, die überhaupt niemals überwunden worden sind, eine Thatsache, die um so mehr zu bedauern ist, als die erforderlichen Einrichtungen verhältnismäßig sehr einfach und der Betrieb wegen der Ersparnis der Schwefelsäure ein billiger war.

Das genannte Verfahren gelangte im Jahre 1884 auf den Langloan-Eisenwerken zur Einführung und wurde ausgedehnt bis 1892, in welchem Jahre die Langloan-Werke außer Betrieb kamen. Bei der Wiederinbetriebsetzung im Jahre 1900 waren die oben erwähnten Absatzschwierigkeiten für den Theer nicht mehr vorhanden. Das Langloan-Verfahren wurde endgültig aufgegeben und an seiner Stelle das sog. Deupstersystem eingeführt, bei welchem alle Nebenerzeugnisse gewonnen wurden. Ein weiteres Verfahren stand auf den Summerlee-Eisenwerken in Gobranch. Bei diesem wird das Gas ohne vorherige Kühlung in mit Blei ausgekleideten Thürmen mit Schwefelsäure zusammengeführt und die erhaltene Lösung von schwefelsaurem Ammoniak eingedampft. Hinsichtlich der Abscheidung des Ammoniaks durch Schwefelsäure ist dieses Verfahren ein Vorläufer des sog. Mondschen Processes, der sich neuerdings eingebürgert und von dem späterhin die Rede sein wird. Auch der Summerlee-Process wurde jedoch verlassen und man traf Einrichtungen, die Gase mit Wasser zu kühlen und zu waschen; diese Einrichtungen kamen im Jahre 1901 in Betrieb.

\* Diese Sachlage hat sich allerdings bald nachher durch Auffindung besonderer Verwendungszwecke geändert.

Nach Angabe des Referenten sind zur Zeit unter den schottischen mit Kohle betriebenen Hochöfen nur zwei, welche keine Einrichtungen zur Gewinnung von Theer und Ammoniak haben, und auf einem derselben sind die Einrichtungen in Vorbereitung. Auf allen Anlagen findet zuerst eine Kühlung der Gase und dann ein Waschen mit Wasser statt. In der Ausführung dieses Zweckes zeigen die einzelnen Anlagen Verschiedenheiten.

Referent verweist dann noch auf ein von Main und Galbreith im Jahre 1884 genommenes Patent, welches die Behandlung der Gase mit Salzsäure betrifft. Praktisch ausgeführt ist dieser Vorschlag nicht, obwohl dazu schon vor sehr langer Zeit, im Jahre 1844, von Bunsen und Playfair die Anregung gegeben worden war. Diese Forscher stellten bekanntlich bei dem Alfreton-Hochofen in Derbyshire Untersuchungen der Hochofengase an, namentlich untersuchten sie solche Gasproben, die aus verschiedener Tiefe unterhalb der Gicht dem Ofen entnommen waren. Sie stellten durch ihre Arbeiten fest, daß die Hochofengase Ammoniak enthielten, und berechneten die Ausbeute zu 1% (auf schwefelsaures Ammoniak umgerechnet) der zur Anwendung gelangten Kohle. Zur Abscheidung des Ammoniaks erschien ihnen Salzsäure als das geeignetste Mittel. Die erhaltene Salmiaklösung sollte eingedampft werden und das gereinigte Gas als Brennstoff Verwendung finden. Auch die Entstehung des Cyans beschäftigte die genannten Forscher, wie nicht minder die Anstellung einer Wärmebilanz des Hochofenprocesses, die sie zu dem Schluß führte, daß nur ein relativ kleiner Prozentsatz der im Brennstoff ruhenden Energie für den Schmelzproceß Verwendung findet.

Referent kommt dann auf seine eigenen Bemühungen zu sprechen, unmittelbar aus den Gasen kohlenensaures Ammoniak herzustellen, die zu einem durch Patent geschützten Verfahren führten. Kohlensäure und Ammoniak finden sich im Waschwasser der Gichtgase und die weitere Herstellung bietet keinerlei Schwierigkeiten. Indessen wollte es nicht gelingen, ein genügend reines Product zu erzielen, auch ist der Absatz für kohlenensaures Ammoniak ein sehr beschränkter.

Das Verhalten des Stickstoffs der Kohle bei der Destillation bezw. der Umfang der Ammoniakansbeute ist vielfach Gegenstand der eingehendsten Untersuchungen geworden. Von großem Interesse ist hier eine in England gemachte Beobachtung, daß eine Kohle, deren Beschaffenheit durchaus günstige Resultate erwarten liefs, bei der Verhüttung im Hochofen zu ganz unerklärlich schlechten Ergebnissen hinsichtlich der Ansbeute an Theer und Ammoniak führte. Die Kohle enthielt 1,4% Stickstoff und ergab durch den Laboratoriumsversuch und beim Gasanstalts-

betrieb gute Ausbeute. Die Gichtgase brannten mit heilleuchtender Flamme und zeigten keine Unterschiede gegenüber den Gasen der schottischen Hochöfen, dagegen war der Ammoniakgehalt der Gase ein sehr geringer. Man suchte zunächst die Ursache in dem hohen Wassergehalt der Erze, insofern als dieser die Schmelzmassen in tiefere Regionen des Ofens führe, so daß zu Ammoniakzersetzen vermehrte Veranlassung gegeben sei. Der hohe Wassergehalt der Erze hatte die Gegenwart einer großen Menge Wasserdampf in den Gichtgasen zur Folge. Die Temperatur derselben war daher wesentlich geringer als die der Gichtgase bei den schottischen Hochöfen. Dieser hohe Gehalt hatte außerdem zur Folge, daß die Arbeit der Condensationsanlage sehr vermehrt wurde. Man erhielt sehr viel, aber sehr schwaches Ammoniakwasser. Man suchte nun durch Rösten eines Theiles der Erze den Wassergehalt derselben soweit herabzudrücken, daß er demjenigen der schottischen gleich kam. Durch die Anwendung dieses Mittels stieg die Temperatur der Gichtgase von 232° auf 271° C. Die Zusammensetzung der Gichtgase ist aus nachstehender Tabelle zu ersehen. Die daneben-gestellte Analyse der Gichtgase eines schottischen Hochofens läßt die große Ähnlichkeit beider erkennen.

	Englisches Gichtgas	Schottisches Gichtgas
CO <sub>2</sub> . . . .	6,6	6,6
CO . . . .	28,4	28,0
CH <sub>4</sub> . . . .	2,8	3,6
H . . . .	6,4	6,5
N . . . .	55,8	55,3
	100,0	100,0

Durch die Einführung des Röstverfahrens wurde die Ausbeute an Theer und Ammoniak nicht verbessert. Die Erklärung mußte in anderer Richtung gesucht werden, ist indessen, wie vorausgeschickt sein mag, zur Zeit noch nicht gefunden. Destillationsversuche der Kohle im Vergleich mit der schottischen ergaben keine besonderen Merkmale. Beide zeigten ein ähnliches Verhalten, jedoch begann die Gasentwicklung bei der englischen Kohle bei einem früheren Zeitpunkt und war auch früher beendet. Die Untersuchung der bei dem Waschen der Gichtgase erhaltenen Waschwasser ergab die Gegenwart des Ammoniaks in denselben hauptsächlich als sog. fixes und zwar an Chlor gebundenes. In der That enthielt die Kohle Chlor. Die Ursache der höheren Ausbeute der schottischen Öfen wurde nun ferner in dem höheren Gehalt an chemisch gebundenem Wasser der bei letzteren zur Verhüttung kommenden Erze gesucht. Man nahm hierbei an, daß dieser höhere Gehalt einen Schutz gegen Ammoniakzersetzung biete. Durch Feststellung der Glühverluste bei verschiedenen Temperaturen wurde indessen ermittelt, daß keine erheblichen Unterschiede in dieser

Hinsicht bei beiden Erzgattungen bestehen. Daß hier keine Erklärung zu suchen ist, erhellt auch schon aus der Thatsache, daß bei ausschließlicher Verwendung gerösteter Erze kein Nachlaß in der Ammoniakansbeute eintrat. Die Leuchtkraft der Gichtgase ist neben einem Gehalt an Kohlenwasserstoffen zum Theil auf die Gegenwart von fein vertheiltem Kohlenstoff zurückzuführen, der ans der Zersetzung von Theer herrührt. Der bei dieser Zersetzung frei gewordene Wasserstoff kann sich nun entweder frei im Gase finden oder an Chlor bezw. an Sauerstoff gebunden sein.

Nachdem Referent die Schwierigkeiten hervor-gehoben hat, bezüglich der genannten Reactionen genauere Ermittlungen anzustellen, führt er einige Versuche an, die dazu beitragen können, Klarheit herbeizuführen. Wurde die englische Kohle für sich destillirt, so ergab sie eine bestimmte Menge Theer (214 engl. Pfd. f. d. Tonne). Wurde sie aber mit dem englischen Erz gemischt und zwar in dem Verhältniß, wie dies auch im Hochofen stattfindet, so sank die Ausbeute an Theer auf etwa  $\frac{1}{3}$  (66 Pfd. f. d. Tonne), während 44 % Ammoniak verloren gingen. Wurde an Stelle von Erz Sand genommen, so stieg die Ausbeute, jedoch nicht zur Höhe der im ersten Fall erreichten (170 Pfd. f. d. Tonne). Diese Versuche beweisen, daß die bloße Gegenwart eines indifferenten Körpers während der Destillation keine sehr erheblichen Nachteile hat. Das Zurückbleiben der Ansbeute muß daher auf andere Ursachen zurückgeführt werden. Auch die schottische Kohle ergibt bei der Erhitzung im geschlossenen Raum mit dem in Schottland zur Verhüttung kommenden Erz geringe Ausbeuten an Theer und Ammoniak, so daß eine auf den Sauerstoffgehalt der Erze zurückzuführende Zerstörung von Theer und Ammoniak nicht abzuweisen ist. Eine Erklärung für das Zurückbleiben des englischen Hochofens ist durch die bisher angeführten Ermittlungen noch nicht gegeben.

Wie eben gesagt, tritt eine Oxydation bezw. eine Zerstörung von Theer und Ammoniak dann ein, wenn Kohle und Erz zusammen in einer Retorte erhitzt werden; bleibt diese Reaction beim Betrieb im großen aus, so ist dies einmal auf die rapide Aufwärtsbewegung der Gase zurückzuführen, welche die Ammoniak- und Theerbestandtheile so rasch denjenigen Regionen des Ofens, wo eine Zersetzung möglich wäre, entziehen, und ferner auf die große Verdünnung, in der sich die Bestandtheile im Gasstrom befinden. Es wurden nun Versuche an dem Ofen selbst angestellt und zu dem Zweck mit Hilfe von Rohren Gasproben aus verschiedenen Tiefen entnommen, besonders aus solchen, bei denen ein Einfluß des Sauerstoffgehaltes der Erze ausgeschlossen war. Es liefs sich indessen an

keiner Stelle ein höherer Theergehalt feststellen, als beim Entweichen der Gase an der Gicht. Dies führte den Referenten zu der Ansicht, daß der Einwirkung der Erzbestandtheile überhaupt keine Bedeutung beizumessen, daß aber die Gegenwart des schon oben genannten Chlorgehaltes hier näher ins Auge zu fassen sei.

Bei der Destillation der englischen Kohle im Laboratorium zeigte sich die auffallende Erscheinung, daß die übergehenden wässerigen Destillationsproducte zuerst schwach alkalische, dann aber bald hinterher entschieden saure und zum Schluß wieder alkalische Reaction zeigten. Dies vorübergehende Auftreten einer sauren Reaction ist nicht auf die Anwesenheit von schwefliger oder von Schwefelsäure, sondern auf diejenige von Chlorverbindungen zurückzuführen. Die schottische Kohle zeigte diese Erscheinung nicht. Der Chlorgehalt war in der englischen Kohle hauptsächlich in der Form von Kochsalz enthalten. In den Gichtgasen fand sich das Chlor in Verbindung mit Ammoniak und Eisen. Zur weiteren Untersuchung wurden nun bei dem englischen Ofen durch seitliche Anbohrungen aus verschiedenen Tiefen unterhalb der Gicht Proben gezogen. Der Hochofen war 65' engl. (19,8 m) hoch. Bei 16' unter Gicht zeigten die Gase alkalische Reaction, bei 23' und 31' bald alkalische, bald saure. Die Gaszusammensetzung aus den verschiedenen Tiefen ergibt folgende Nebeneinanderstellung:

	21'	25'	31'	38'
CO <sub>2</sub> . . . .	6,6	5,0	1,2	0,6
CO . . . .	28,2	28,4	35,0	36,4
CH <sub>4</sub> . . . .	4,4	4,6	—	—
H . . . .	2,7	2,4	—	—
N . . . .	58,1	59,6	63,8	63,0
	100,0	100,0	100,0	100,0

Das aus den Tiefen von 38' und 44' gezogene Gas hatte einen starken Cyangeruch; es überzog alle in seinen Bereich kommenden festen Gegenstände mit einem weißen Ueberzug, der an der Luft zerfiel und eine starke alkalische Reaction zeigte. Bei keiner der genannten Proben liefs sich die Gegenwart von freiem Chlor feststellen. Wurden die Gasproben indessen durch Wasser geleitet, so liefsen sich im letzteren erhebliche Mengen von Zinkchlorid feststellen. Um den Einfluß desselben auf die Zersetzung von Theer und Ammoniak kennen zu lernen, wurde die Kohle, anstatt wie vorhin mit Erz oder Sand, mit Zinkchlorid gemischt und zur Destillation gebracht. Die Ausbeute an Theeröl (das Product war mit Theer nicht zu vergleichen) sank auf 27 % derjenigen Menge, die man gewonnen hätte, wenn die Kohle für sich destillirt worden wäre. Später wurde ermittelt, daß das Chlor in Verbindung mit Eisen in noch größerer Menge vorhanden war als in Verbindung mit Zink. Um auch den Einfluß des Eisenchlorids kennen zu lernen, wurde dieses ebenfalls bei

der Destillation der Kohle zugesetzt. Die Theerausbeute stieg hierbei auf 59 %, den Beweis liefernd, daß dem Eisenchlorid nicht der zerstörende Einfluß zuzuschreiben ist, wie dem Zinkchlorid. Auch der Theer zeigte eine viel bessere Beschaffenheit. Die Beobachtung des Verhaltens der genannten Chlorverbindungen führen den Referenten nun zu der Annahme, daß der Grund für die umfangreiche Zersetzung von Theer und Ammoniak bei dem englischen Hochofen auf die Einwirkung gewisser dampfförmiger Körper zurückzuführen sei. Weitere Untersuchungen wurden wegen der großen Schwierigkeit derselben eingestellt.

Die Verwendung der Hochofengichtgase für motorische Zwecke, die zuerst von Riley im Jahre 1894 in Wislaw und zwar mit gutem Erfolg versucht worden war, hat zu einer größeren Ausdehnung nicht geführt. Nach Meinung des Referenten steht zu hoffen, daß hier bald eine Aenderung eintreten wird, da die durchschnittliche Heizkraft des Gases eine sehr hohe ist.

Das Theerpech ist ein sehr wichtiges Nebenprodukt der schottischen Hochofenindustrie. Sowohl nach Menge als Beschaffenheit zeigt dasselbe auf den einzelnen Anlagen große Verschiedenheiten. Der Aschengehalt darin ist bisweilen hoch, namentlich wenn pulverige Erze verhüttet werden und ein rascher Betrieb der Oefen stattfindet. Der Theer hat nicht die guten Eigenschaften des gewöhnlichen Gastheers, daher bleibt der Preis f. d. Tonne meist 5 bis 10 sh unter dem Preis des Gastheers.

Ein größeres wissenschaftliches Interesse können die Waschwasser für die Gase beanspruchen, da sie einen Auszug fast sämtlicher flüchtiger Verbindungen des Hochofens darstellen. Aus dem Abwasser der Ammoniakfabriken ist es schon gelungen, durch Eindampfen eine Masse zu erhalten, welche über 30 % Kalisalze enthält. Aus der nachstehenden, von Hamilton aufgestellten Tabelle sind die Mengen der Erzeugung an schwefelsaurem Ammoniak bei den schottischen Hochofen in den Jahren 1883 bis 1900 ersichtlich. Es wurden gewonnen:

	1	2
1883 . . . .	400	1893 . . . . 8 339
1886 . . . .	3 950	1894 . . . . 9 675
1887 . . . .	4 808	1895 . . . . 14 188
1888 . . . .	4 930	1896 . . . . 16 111
1889 . . . .	5 645	1897 . . . . 17 379
1890 . . . .	4 564	1898 . . . . 17 535
1891 . . . .	5 790	1899 . . . . 17 563
1892 . . . .	10 500	1900 . . . . 16 559

Die gesammte Theererzeugung wird für das Jahr 1900 zu 122 000 t angegeben.

Die Gewinnung der Nebenerzeugnisse aus den Gasen der Generatoren ist, von der schottischen Schieferölindustrie abgesehen, bislang auf nur wenige Stellen beschränkt geblieben. Sollen den Gasen der Generatoren die Nebenerzeugnisse

entzogen werden, so tritt eine Verminderung des Heizeffectes sowohl durch den Verlust an fühlbarer Wärme wie durch die Entziehung von Theer und Ammoniak ein, wenn auch dem letzteren Umstande keine größere Bedeutung beizulegen ist. Die Nebenerzeugnisse finden sich in dem Generatorgas, ebenso wie im Hochofengas, im Zustande einer viel größeren Verdünnung, als bei dem im Koksofen stattfindenden Entgasungsproceß. Der Arbeitsanwand für die Kühlung und Waschung der Gase ist demnach bei Gewinnung der Nebenerzeugnisse aus Generatoren ein relativ wesentlich größerer. Die Generatorgase enthalten außer den Producten der Entgasung auch diejenigen der Vergasung und zudem meist noch einen Überschuss von Wasserdampf und Luft. Der Brennstoff erleidet beim Durchgehen durch den Generator ähnliche Veränderungen wie beim Passiren des Hochofenschachtes. Im allgemeinen werden daher auch die erzielten Ausbeuten an Theer und Ammoniak keine wesentlichen Verschiedenheiten zeigen. Eine Gewinnung von Theer lohnt sich nicht bei solchen Generatoren, die nur eine magere Kohle benutzen. Die Verwendung fetter Kohle in Generatoren verursacht aber durch Theerverstopfungen große Schwierigkeiten. Das einzige sich bislang einer größeren Verbreitung erfreuende Generatorgas kann nur aus Anthracit oder Koks hergestellt werden und ist daher verhältnismäßig theuer.

Ueber die Bestrebungen, aus einer billigen bituminösen Kleinkohle ein brauchbares Generatorgas zu gewinnen, mit welchem eine Gewinnung der Nebenerzeugnisse verbunden werden kann, berichtet Professor R. Schöttler-Brannschweig in der „Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure“ Nr. 45 vom 9. November 1901, welchem Bericht die folgenden Angaben entnommen sind.

Die Schwierigkeiten, die sich bei Anwendung von bituminöser Kohle durch leicht eintretende Verstopfung der Gaserzeuger und sonstige Abscheidungen von Theer bemerkbar machten, überwand Dr. L. Mond dadurch, daß er die entstehenden Theerdämpfe im Ofen selbst fast vollständig verbrannte. Eine weitere Eigenthümlichkeit des Verfahrens war die, daß er die Vergasung bei einer sehr niedrigen Temperatur vornahm. Diese künstliche Niedrighaltung der Temperatur erzielte er durch Einführung großer Dampfungen beziehungsweise der Abgase der Gasmaschinen in den Ofen. Die Wärme der abziehenden Gase wurde in später mitzuthellender Weise für den Proceß wieder nutzbar gemacht. Im Jahre 1893 ist von Brunner, Mond & Co. in Northwich, England, eine große Anlage nach dem Mondschen System errichtet worden, der verschiedene andere Anlagen gefolgt sind, so in der Gasmaschinenfabrik von Crossley Brothers in Openshaw bei Manchester und in der Premier Gas Engine Works in Sandiacre bei Nottingham.

Die Vortheile des Mondschen Systems treten weniger bei kleinen als bei großen Anlagen hervor. Zur Herstellung des Mondgases dient ein mit feuerfestem Material ausgekleideter Schachtofen mit einer Fassung von 400 bis 500 kg Kohle. Jeder Ofen verarbeitet in 24 Stunden 20 bis 24 t Kleinkohle. Der Ofen endigt unten in einem im Wasser stehenden ringförmigen Rost. Oben ist er durch einen eingehängten Trichter geschlossen. Durch diesen Trichter, dessen unterer Rand stets mit Kohle bedeckt gehalten wird, wird der Ofen beschickt. Die in dem Trichter enthaltene Kohle wird schon in diesem Raum destillirt. Die Destillationsgase sind gezwungen, unter dem Rand des Trichters hinweg in eine heiße Zone des Ofens zu ziehen, wo die Theerbestandtheile verbrennen, worauf das Gas fast theerfrei durch ein seitlich angebrachtes Rohr entweichen kann. Die bei der Verbrennung resultirende Asche fällt ohne mechanische Hülfe in das Wasser, aus welchem sie mit Schaufeln herausgeholt wird. Der ganze Betrieb der Generatoren ist also ein continuirlicher. Der Ofen ist mit einem eisernen Mantel umgeben; in den dadurch entstandenen ringförmigen Zwischenraum wird Dampf und Luft eingeblasen, die sich hier anwärmen und dann durch den Rost in den Ofen eintreten. Der Dampfbedarf ist ein erheblicher, um die Temperatur im Innern des Ofens auf der erwünschten niedrigen Temperatur zu halten. Man rechnet die Dampfmenge zu etwa dem Zweieinhalbfachen des Brennstoffgewichtes.

Aus den Generatoren treten die heißen und mit Wasserdampf übersättigten Gase zunächst in einen Röhrenkühler, in welchem die Kühlung durch entgegenströmenden Wasserdampf und Luft geschieht. Aus dem Röhrenkühler gelangen die Gase etwas abgekühlt in einen geräumigen Wascher, in welchem durch mechanische Vorrichtungen Wasser zur Zerstäubung gelangt, so daß eine innige Mischung des Gases mit Wasser stattfindet. Die Temperatur ist jetzt auf 90° C. gesunken. Das Gas gelangt nun in einen hohen, mit Blei ausgekleideten und mit Ziegeln angesetzten Thurm, in welchem ihm von oben her ein Strom Schwefelsäure entgegenströmt. Die im unteren Theil des Thurmes sich sammelnde Lösung von schwefelsaurem Ammoniak wird wieder nach oben gepumpt und zwar so lange, bis ein bestimmter Concentrationsgrad erreicht ist. Die Lösung wird dann zur Krystallisation eingedampft und so ein wegen eines geringen Theergehaltes meist grau gefärbtes Product erzielt. Nach dem Verlassen des Säurethurmes gelangt das Gas in einen gleichfalls mit Ziegeln angesetzten Kühlturm, in welchem ihm Kühlwasser entgegenströmt, so daß der Dampfüberschuss niedergeschlagen wird. Nach Passiren eines mit Sägespänen gefüllten Filters, welches nur etwa

alle Monate einmal erneuert zu werden braucht, kann das Gas seiner Verwendung zugeführt werden. Das im Kühlturm erhaltene warme Wasser gelangt auf einen dritten, den sogenannten Luft-Thurm, wo ihm von einem Gebläse gelieferte Luft entgegenströmt, die sich dabei selbst anwärmt und dann weiter nach den Röhrenkühlern und den Generatoren gelangt. Von Humphrey im Jahre 1895 angestellte Versuche in der Fabrik führten zu folgenden unverkürzt wiedergegebenen Angaben.

Auf jede Tonne in die Generatoren gebrachten Brennstoffes werden 3000 kg Luft in den Luftthurm geblasen, welche hier 1000 kg Dampf aufnehmen und sich auf 70° erwärmen. Dieses Gemisch erhält noch einen weiteren Zusatz von 1500 kg Dampf, so daß 5500 kg mit einer Temperatur von jetzt 85° in die Röhrenkühler gelangen, welche sie mit einer Temperatur von 250° wieder verlassen. Im Generator vermehrt sich die Menge auf 6500 kg, bestehend aus 4500 kg Gas und 2000 kg Dampf. Die Temperatur ist jetzt 450°. Im Röhrenkühler sinkt die Temperatur auf 280° und im nun folgenden Wascher auf 90°, während zu dem Gemisch 750 kg Dampf hinzutreten, so daß dasselbe jetzt aus 4500 kg Gas und 2750 kg Dampf besteht. Der Dampfgehalt beträgt jetzt 38% des Gemisches; letzteres ist also nicht mit Dampf gesättigt, wozu 64% Dampf erforderlich sein würden. Dieser Umstand ist wichtig, weil sich sonst im Säurethurm Wasser ausscheiden und die Schwefelsäure verdünnen würde. Im Säurethurm sinkt die Temperatur auf 80°, im Kühlturm weiter auf 65°, während 1500 kg Dampf niedergeschlagen werden. Der Kühlturm liefert also 5750 kg nasses Gas mit einem Dampfgehalt von etwa 1250 kg. Das Kühlwasser tritt mit 50° in den Kühlturm und verläßt ihn mit 80°. Im Luftthurm wird es wieder auf 50° gebracht.

Die in den Generatoren verarbeitete Kohle hatte folgende Zusammensetzung:

Kohlenstoff . . . . .	67,9 %
Stickstoff . . . . .	1,3 "
Schwefel . . . . .	1,3 "
Kohlenstoff u. Sauerstoff . . . . .	14,7 "
Hygroskop. Wasser . . . . .	7,3 "
Asche . . . . .	7,5 "

Die Zusammensetzung des erhaltenen trockenen Gases war:

Sumpfgas . . . . .	2,5 %
Wasserstoff . . . . .	26,4 "
Kohlenoxyd . . . . .	10,2 "
Kohlensäure . . . . .	16,3 "
Stickstoff . . . . .	44,6 "

Aus dem Gase erhält man auf die Tonne Brennstoff 44 kg schwefelsaures Ammoniak. Ueber die Fabricationskosten sind keine näheren Angaben gemacht. Der Wasserbedarf der Anlage berechnet sich folgendermaßen: Auf 1 t Kohle kommen 1500 kg Dampf. Im Wasser

verdampfen 750 kg. Da im Kühlturm das Wasser mit 50° ein- und mit 80° austritt, da 4500 kg Gas und 2750 kg Dampf von 80 bis 65° abgekühlt und 1500 kg Dampf bei 65° niedergeschlagen werden, so ist die angetauschte Wärmemenge:

W.-E.

4500 · 0,32 · 15 + 2750 · 0,48 · 15 + 1500 · 561 = 886 000  
demnach die erforderliche Kühlwassermenge rund 30 cbm. Im Heizthurm stehen 31,5 cbm Wasser von 80° zur Verfügung, wovon 1000 kg verdampfen, während 3000 kg Luft von 30 bis 70° erwärmt werden. Dazu sind 3000 · 0,27 · 40 + 1000 · 551 = 583 000 W.-E. nötig, durch deren Abgabe die 30,5 cbm Wasser sich um 583 : 30,5 = 19° abkühlen. Es sind also 0,5 cbm Wasser stündlich für Verluste und ein Temperaturunterschied von 11° für Strahlung verfügbar. Ein Wasserzuzusatz wird somit nicht erforderlich sein und der Wasserbedarf sich demnach auf 2,25 cbm beschränken.

Diesen wörtlich mitgetheilten Angaben mag noch die Mittheilung beigelegt sein, daß man bei Verwendung von Mondgas statt Dampf zur Kraftentwicklung mit Sicherheit auf 30% Brennstoffersparnis rechnen kann, wenn man dieselbe Kleinkohle verwendet. Die Rechnung mufs allerdings die nicht unbedeutenden Beträge für Verzinsung und Amortisation der umfangreichen Kühl- und Wascheinrichtungen in Betracht ziehen. Die Anlage in Winnington, von der im Vorhergehenden die Rede war, erzeugt täglich 850 000 cbm Heizgas. Das Gas findet zum größeren Theil bei chemischen Processen und zum kleineren Theil zur Heizung von Dampfkesseln und zum Betriebe von Gasmaschinen Verwendung. Schwierigkeiten im Betrieb der Anlage haben sich niemals herausgestellt. Hinsichtlich der Betriebsergebnisse einiger anderer Anlagen des Mondschen Systems mag auf die obengenannte Quelle verwiesen sein.

Die Gewinnung von Theer und Ammoniak aus dem Destillationsgasen von bituminösem Schiefer ist in „Stahl und Eisen“ bisher noch nicht zur eingehenden Besprechung gelangt. Die bei dieser Industrie erhaltenen Mengen von schwefelsaurem Ammoniak sind indessen so bedeutende, daß sie eine nicht unwesentliche Verstärkung der ausländischen Concurrenz darstellen. In Schottland findet sich in großen Mengen unterhalb der Steinkohlenlager ein bituminöser Schiefer, welcher bergmännisch gewonnen wird und Rohmaterial für die Herstellung von schwefelsaurem Ammoniak, Theerölen, Paraffinen und noch anderen Handels-erzeugnissen bildet. Ueber diese umfangreiche Industrie ist von Beilby in dem „Journal of the Society of Chemical Industry“ 1897 S. 876 n. ff. ein Bericht erstattet worden, dem die folgenden, besonderes Interesse bietenden Angaben entnommen sind.

Die bituminösen Schiefer wurden früher nur einem Entgasungsproceß in geschlossenen Retorten unterworfen, später traten Combinationen dieses Verfahrens mit einer theilweisen Vergasung der brennbaren Bestandtheile des Schiefers hinzu, die in Generatoren (in England auch Retorten genannt) vorgenommen wurde. Die geschichtliche Entwicklung der verschiedenen, im Laufe der Zeit zur Anwendung gebrachten Destillationsverfahren ist von großem Interesse. Zur Vornahme des Entgasungsprocesses standen theils horizontale, theils verticale Retorten in Anwendung. Erstere schlossen sich ganz der in Gasfabriken üblichen Form an; letztere hatten einen ovalen oder runden Querschnitt und waren in einem Ofen eingebaut, so daß die Flamme einer besonderen Feuerung die Retorte umspülte. Oben hatte die Retorte einen abschließbaren Fülltrichter, unten war sie mit Wasserschluß versehen. Im Gegensatz zu den horizontalen Retorten war der Betrieb bei den verticalen ein continuirlicher. In den unteren Theil der Retorte wurde Wasserdampf eingeblasen mit der Absicht, die Theerdämpfe beim Aufwärtssteigen zu unterstützen. Der Vortheil, den der Wasserdampf auf die Erhöhung der Ammoniakausbeute hat, scheint bei der früheren Anwendung desselben nicht bekannt gewesen zu sein. Die verticalen Retorten erfreuten sich der größten Verbreitung, sie lieferten mehr und besseren Theer sowie auch eine höhere Ammoniakausbeute als die horizontalen Retorten. Immerhin haften diesen Retorten noch der Uebelstand an, daß sie einen erheblichen Brennstoffaufwand erforderten und daß viele Reparaturen nöthig waren. Von Young und Anderen wurde nun die Beobachtung gemacht, daß bei Vermeidung einer erhöhten Temperatur und Begrenzung derselben auf schwache Rothgluth ein besserer Theer erhalten wurde. Durch Verkleinerung des Feuerraumes und Umgebung der Retorte mit einem doppelten Mantel suchte man diesen Zweck zu erreichen. Es lag nahe, zum Zweck der Vermeidung einer besonderen Feuerung den Brennstoffgehalt der Schiefer selbst zu benutzen, welcher für diesen Zweck einen genügend hohen Kohlenstoffgehalt hatte. Die Bemühungen indessen, die Wärme im unteren Theil der Retorte durch Verbrennen des Kohlenstoffgehaltes zu erzeugen und so eine genügende Wärmemenge für die Destillation des im oberen Theil der Retorte befindlichen Schiefers zu erzielen, sind aus dem Versuchsstadium nicht herausgekommen. Von größerem Erfolg waren die von Young angestellten Versuche, den aus der Retorte herausgenommenen entgasten Schiefer zur Verbrennung zu bringen und zur Heizung der Retorten zu benutzen, so daß die Ausgaben für eine besondere Feuerung gespart werden konnten. Der Betrieb dieser Art von Retorten, die von Henderson angegeben waren,

war ein periodischer. Der entgaste Schiefer fiel durch eine besondere Feuerung in den unterhalb liegenden Feuerraum, wo die Vergasung desselben vorgenommen wurde. Bei einer großen Anzahl von Retorten wurde indessen die Beheizung durch eine besondere Feuerung (Generatorgas) beibehalten, aber Verbesserungen in der sonstigen Betriebsweise getroffen. Die Ausbeute aus den verschiedenartigen Retorten schwankte etwa in der Grenze von 0,55 bis 0,65 % als schwefelsaures Ammoniaksalz gerechnet. Es treten aber nun bald Bestrebungen hervor, diese verhältnismäßig geringe Ammoniakausbeute zu erhöhen. Beilby und Young gaben 1881 ein Verfahren an, den entgasten Schiefer in der Retorte mit Wasserdampf und bei einer höheren Temperatur zu behandeln, als sie für die Theerzeugung geeignet war. Dieses Verfahren ist zu einer großen Bedeutung gelangt. Die Ammoniakausbeute stieg auf das Doppelte, auch wurde ein besserer Theer erhalten. Schwierigkeiten entstanden indessen durch die große Aufmerksamkeit, welche der Betrieb erforderte, durch weitere Verbesserungen wurden aber auch diese beseitigt. Die Beheizung dieser Retorten geschah durch Generatorgas. Ueber die Verbreitung dieser Art von Retorten mag mitgetheilt sein, daß 1897 im schottischen Bezirk 3636 im Betrieb standen, während 896 Retorten Hendersonschen Systems und 396 solcher verschiedener anderer Systeme vorhanden waren.

Bezüglich der geschichtlichen Entwicklung der Schiefer-Destillation mag noch erwähnt sein, daß Young und Beilby den Versuch machten, durch Luftbeimischung den Kohlenstoff der Schiefer im Ofen selbst zu verbrennen und so die erforderliche Hitze zu erzeugen. Der Erfolg war die völlige Verbrennung des Kohlenstoffs und eine sehr reichliche Ammoniakausbeute. Man hatte bei diesem Verfahren aber mit dem Umstande zu rechnen, daß das erhaltene Gasvolumen auf mehr als das Sechsfache stieg. Die Arbeit der Condensation der Gase wurde daher außerordentlich vermehrt und die Heizkraft der Gase herabgedrückt. Aus diesen Ursachen wurde das Verfahren als unrentabel eingestellt.

Das aus den Condensationen der Ammoniakfabrication zugeführte Ammoniakwasser enthält 0,5–0,7 % Ammoniak. Der Gehalt an fixem Ammoniak in demselben ist meist ein sehr geringer, so daß in vielen Fällen bei der Abscheidung des Ammoniaks aus demselben überhaupt kein Kalk zur Verwendung gelangte. Das Abtreiben geschah früher in einfachen Dampfkesseln in periodischem Betrieb. Erst im Laufe der Zeit gelangten bessere Destillationsverfahren zur Einführung.

Interessant ist die Verwendung der Abdämpfe der Ammoniakfabriken zur Speisung der Retorten. Die Kosten für eine beson-

dere Dampfbeschaffung werden auf diese Weise erspart. Die Theerverarbeitung bietet kein besonderes Interesse, weil der Theer ein ganz anderes Erzeugniß darstellt, als das der Gasfabriken oder Destillationskokereien.

Ueber die Ausbeute und die Kosten der Schieferverarbeitung in den Jahren 1869 und 1897 giebt folgende Nebeneinanderstellung Auskunft.

	1869	1897
Kosten f. d. Tonne Schiefer . . . . .	5,10 . <i>M</i>	4,10 . <i>M</i>
„ d. Destillationsverfahr. . . . .	5,10 „	1,90 „
„ weiterer Verarbeitung . . . . .	5,60 „	1,20 „
	15,80 . <i>M</i>	7,20 . <i>M</i>
Ausbeute f. d. Tonne Schiefer:		
Leuchtöl . . . . .	15,30 . <i>M</i>	2,45 . <i>M</i>
Schmieröl . . . . .	4,00 „	0,90 „
Rohparaffin . . . . .	5,40 „	3,55 „
Schwefelsaurer Ammoniak (= 5,4 kg) . . . . .	0,80 „ (= 7,0 kg)	2,60 „
	25,50 . <i>M</i>	9,50 . <i>M</i>
Erlös f. d. Tonne . . . . .	9,70 „	2,30 „

Nachstehende Tabelle zeigt die Zunahme der aus den schottischen Schiefernhergestellten Mengen von schwefelsaurem Ammoniak vom Jahre 1882 ab bis zum Jahre 1895.

Jahr	Geförderte Schiefermenge in Tonnen	Schwefelsaures Ammoniak aus dem Schiefer gewonnen	Ausbeute auf die Tonne	Preis für die Tonne
1882	1 030 900	5 900	5,4	413,10
1883	1 167 900	6 400	5,4	336,60
1884	1 518 800	9 500	6,3	295,80
1885	1 770 400	12 200	9,0	239,70
1886	1 728 500	18 000	10,4	234,60
1887	1 411 000	21 100	—	249,90
1888	2 076 400	22 100	10,8	244,80
1889	2 014 000	24 000	11,7	249,50
1890	2 212 200	24 700	11,3	234,60
1891	2 361 100	26 600	11,3	224,40
1892	2 089 900	23 100	11,3	209,10
1893	1 956 500	28 500	14,4	255,00
1894	1 986 300	33 000	12,7	265,20
1895	2 212 000	38 300	17,6	204,00

A.

## Altes und Neues über Drahtstift-Fabrication.

Von allen Arbeitsmethoden der Metallindustrie hat die Drahtstiftfabrication in den letzten Jahrzehnten wohl die wenigsten Fortschritte zu verzeichnen gehabt. Alle Anstrengungen, welche namentlich seitens amerikanischer und deutscher Constructeure gemacht wurden, sind nicht imstande gewesen, das seit einem halben Jahrhundert eingebürgerte System wesentlich zu verbessern, so daß wir, im Grunde genommen, noch heute vor der Maschine aus Großvaters Zeiten stehen, deren Leistung allerdings mit der Zeit eine höhere geworden ist, die sonst aber noch die gleichen Mängel wie früher hat.

Die ersten Drahtstiftmaschinen wurden bereits Mitte der zwanziger Jahre des vorigen Jahrhunderts in Frankreich hergestellt und bald darauf gelangte dort die mechanische Stiftfabrication zu hoher Blüthe. Man mag dies u. a. daraus ersehen, daß bis zum Jahre 1854 für Frankreich etwa 40 Patente auf Nagelmaschinen erteilt wurden.

Nach Deutschland kam die Fabrication erst anfangs der 40er Jahre; hatten wir aber bis dahin bedeutende Mengen Drahtstifte aus Frankreich bezogen, so waren wir nun bald imstande, nicht allein unsern Bedarf selbst zu decken, sondern auch noch große Mengen zu exportiren. Im Jahre 1901 betrug die deutsche Ausfuhr an Drahtstiften etwa 51 000 t im Werthe von rund 11½ Millionen Mark.

Aber auch die anderen Länder waren darauf bedacht, ihren Bedarf an Stiften selbst her-

zustellen, und so finden wir jetzt in fast allen eisenerzeugenden oder durch Zölle geschützten Staaten eine mehr oder weniger entwickelte Stiftfabrication. Allein in Rußland, welches seine Stiftindustrie nur durch den gewaltigen Schutzzoll lebensfähig erhalten kann, bestehen etwa 25 Fabriken mit einer jährlichen Erzeugung von 75 000 t.

Trotz dieser unverkennbaren Fortschritte hinsichtlich der Erzeugungsmengen hat sich die Herstellungsweise in der Drahtstifterzeugung, wie eingangs schon gesagt, in der ganzen Zeit nicht wesentlich geändert, sondern wird jetzt noch genau nach dem ersten Princip, wenn auch mit wesentlichen Verbesserungen der einzelnen Arbeitstheile, ausgeführt.

Der Draht wird zunächst durch ein meistens aus fünf Rollen bestehendes Richtwerk *a* (Figur 1 und 2) geführt und dann durch den Meißel *b* zwischen die durch Hebel *c* beweglichen Backen *c*<sub>1</sub> gebracht, aus denen er um das für den Kopf nöthige Stück hervorragt. Nachdem die Backen geschlossen sind, erfolgt die Pressung des Kopfes mittels des von einem Excenter oder einer Holzfeder *d* bewegten Hammers *e*, die Backen öffnen sich wieder und der Draht wird um eine Nagellänge vorgeschoben. Sodann erfolgt das Anschneiden der Spitze durch die von den Hebeln *f*<sub>1</sub> und *f*<sub>2</sub> bewegten Messer *f*<sub>3</sub> und *f*<sub>4</sub> und hierauf das Auswerfen des nun fertigen Stiftes durch den Schneller *g*, worauf sich der Vorgang wiederholt.



Es lag nun nahe, daß man auf den Gedanken kam, den eben beschriebenen Vorgang auf einer Maschine zu vervielfältigen, um dadurch eine höhere Production zu erzielen, und thatsächlich sind in den letzten Jahrzehnten mehrere Maschinen aufgetaucht, die 2 bis 10 Nägel bei einer Umdrehung herstellten. Keine derselben hat sich jedoch einbürgern können, weil für jeden Stift ein besonderer Draht nöthig war; kam ein Draht zum Stehen, so mußte die ganze Maschine so lange außer Betrieb gesetzt werden, bis die Ordnung wieder hergestellt war. Bei einigen dieser Maschinen liefs man die Drähte übereinander eilaufen, um sie von den in einem gemeinschaftlichen Rahmen befindlichen Messern schneiden zu lassen (vergl. Figur 3), während andere nur aus mehreren zusammengekaupten

Allen Maschinen haftet ausserdem ein Uebelstand an, welcher das Fabricat verschlechtert und die Erzeugungskosten sehr vertheuert, nämlich

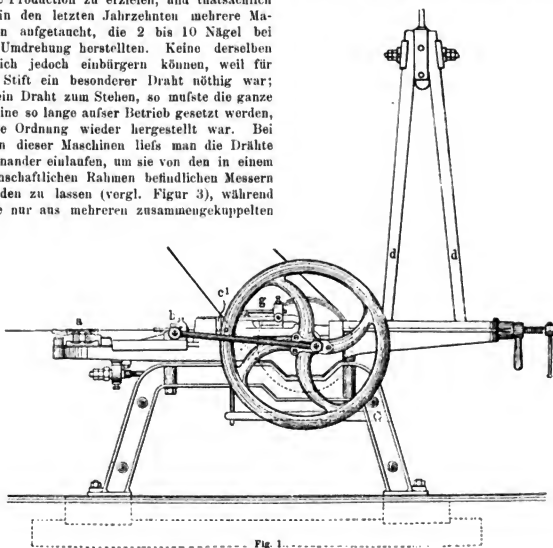


Fig. 1.

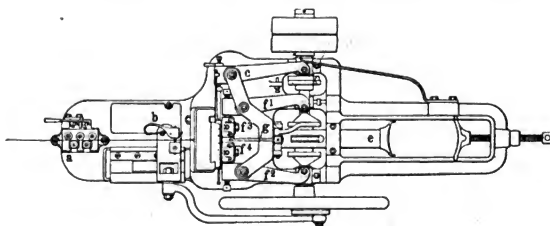


Fig. 2.

und von einer gemeinschaftlichen Welle betriebenen Maschinen bestanden. Daß nun gerade die Maschinen von theoretisch größter Leistung fortwährender Störung ausgesetzt waren, liegt auf der Hand.

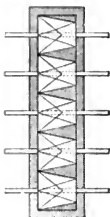
der durch das Anspitzen hervorgerufene Abfall. Sind die Messer nicht ordentlich scharf oder passen sie nicht genau aufeinander, so bleibt der Abfall an den Nägeln haften und alles Rollen im Putzfafs ist nicht imstande, ihn zu

entfernen; die Nagel haben Härte und werden meistens fortgeworfen. Sind dagegen die Messer in gutem Zustande, so wird zwar die Spitze tadellos geschnitten, der Abfall bleibt aber leicht an dem für den folgenden Stift erforderlichen Draht hängen und wird mit in den Kopf hineingeschlagen, wodurch letzterer ein zerrissenes Aussehen erhält.

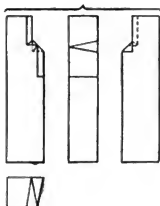
Diese Uebelstände gaben Anlaß zu Versuchen, den Schrott überhaupt zu beseitigen, und es entstanden Maschinen, auf welchen die Spitzen der Stifte mittels Pressung hergestellt wurden. Aber auch sie gingen den Weg der anderen, da die Erfinder die erforderliche Kraft unterschätzten hatten.

Von der Firma Wikström & Bayer in Düsseldorf ist nun eine Maschine hergestellt

Der Arbeitsvorgang ist sehr einfach und besteht darin, daß der Draht in der bekannten Weise mittels des Meißels *a* (Figur 7 und 8) durch die Richtrollen *b* gezogen und dann zwischen die durch die unteren Hebel *c* und *d* bewegte Backe *e* und Festhaltevorrichtung *f* geklemmt wird. Hierauf erfolgt durch die, ebenfalls durch Hebel *c* bewegte, Abschneide-Vorrichtung *g* das Abschneiden des Stiftes, wonach die Festhaltevorrichtung denselben auf das unten feststehende Messer drückt. Jetzt findet das Schneiden und Formen der Spitze mittels des durch Hebel *h* bewegten Messers statt, während gleichzeitig die von den zwei Hebeln *i* bewegten Stempel *k* die Köpfe pressen. Die Backe *e* und Festhaltevorrichtung *f* öffnen sich nun und die fertigen



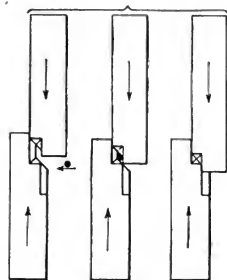
Figur 3. Messer der Mehrfachmaschine.



Figur 4.



Figur 6. Vorgebogener, zum Schneiden fertiger Draht.



Figur 5.

worden, welche die angeführten Mängel mit einem Schlage beseitigt und eine vollständige Umwälzung in der Stiftfabrication hervorzurufen verspricht.

Die neue Drahtstiftmaschine vermag gleichzeitig zwei Drahtstifte aus einem Drahte ohne Spitzenabfall herzustellen. Der Hauptwerth der Erfindung liegt in den äußerst einfachen und sinnreichen Messern Figur 4, welche nicht, wie früher, vor einander, sondern scheerenartig arbeiten (vergl. Figur 5). Das zwei Nagellängen enthaltende Drahtstück macht zwischen den Messern zunächst die durch Figur 6 veranschaulichte Bewegung, hierauf erfolgt die Spaltung und dann die Spitzung durch die an den Messern befindlichen dachförmigen Schultern. Die Skizzen (Figur 5) stellen die verschiedenen Phasen des Schneidens dar.

zwei Stifte werden durch den von Hebel *l* bewegten Abstreicher nach unten entfernt, wonach sich der geschilderte Vorgang wiederholt. Da bei diesem Arbeitsvorgang der Abfall vermieden wird, fallen die gerügten Uebelstände fort; die Köpfe werden tadellos gleichmäßig groß und rund und die Spitzen können beliebig lang gemacht werden. Den Werth einer langen Spitze weiß nun jeder Zimmermann zu schätzen und die bisher gemachten Versuche haben denn auch ergeben, daß die neuen Nägel den alten vorgezogen werden.

Nachstehende Tabelle zeigt den Unterschied in der Leistung der verschiedenen Systeme, wobei die Nr. 42/100  $\odot$  zur Grundlage dient, auf die Doppelschicht bei 16 effective Betriebsstunden berechnet:

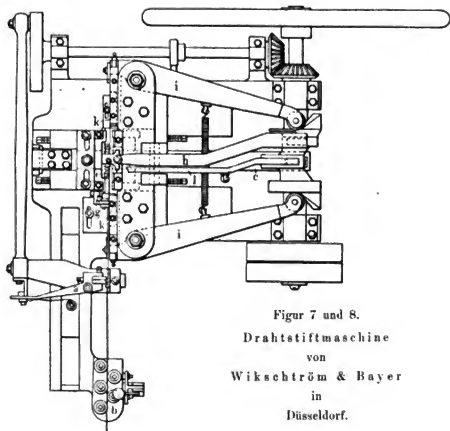
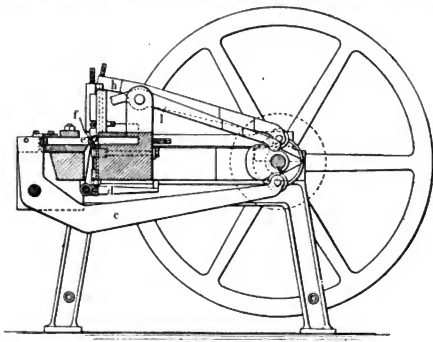
Schlagmaschinen . . . . .	(120 Stück i. d. Minute)	=	115 200 = 1267 kg, Abfall 2,75 % = 34,84 kg
Pressen . . . . .	140 " "	=	134 400 = 1478 " " 2,75 % = 40,64 "
Maschine v. Wikström & B. . . . .	240 " "	=	230 400 = 2534 " " keiner = 69,68 " erspart.

Was die Ersparnis des Spitzenabfalls bedeutet, erhellt aus der Thatsache, daß die großen Stiftwerke jährlich 300 bis 400 Tonnen

dieses Abfalls haben, sie verlieren also den Differenzpreis zwischen Stiften und Schrott, was mit 50 000 bis 60 000 *M* nicht zu hoch gegriffen sein dürfte. Neben dieser bedeutenden Ersparnis bietet die neue Maschine noch den Vortheil, daß zu ihrem Betrieb weniger Kraft erforderlich ist, als bei den alten Maschinen; an Lohn, Werkzeugen u. s. w. wird ebenfalls gespart, kurz die gesamten Betriebskosten werden um mindestens 50 % verringert. Daß die Nägel gar nicht, oder nur ganz kurze Zeit gepulzt zu werden brauchen, sei noch nebenbei erwähnt.

Auch vom gewerbehygienischen Standpunkt aus betrachtet, stellt die neue Maschine einen Fortschritt dar, indem sie vermöge der gleitenden Bewegung aller ihrer Theile um Vieles geräuscherlos arbeitet, als die alten Maschinen, die durch ihren ohrenbetäubenden Lärm, hervorgerufen durch das Schlagen der Nagelköpfe, nicht nur jede mündliche Verständigung in dem Arbeitsraum unmöglich machten, sondern häufig auch bei den Arbeitern Schwerhörigkeit herbeiführten.

Zum Schluß sei bemerkt, daß die neue Maschine auf der Düsseldorf Ausstellung in der Maschinenhalle Gruppe IV, Abtheilung Actien-Gesellschaft Malmédie & Cie., im Betriebe zu sehen ist.



Figur 7 und 8.

Drahtstiftmaschine  
von  
Wikschtröm & Bayer  
in  
Düsseldorf.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Stauventil nach Patent Kieselbach.

An die  
Redaction von „Stahl und Eisen“  
Düsseldorf.

Sehr geehrte Redaction!

In dem Aufsatz „Blockwalzwerk der Röchling-schen Eisen- und Stahlwerke“ in Heft 8 sagt Herr Schnell, daß mein Patent-Stau-Ventil bereits im Jahre 1892 in Belgien der Gesellschaft John Cockerill patentirt und von dieser an einer größeren Reihe von Maschinen zur Ausführung gebracht worden sei. Aus dieser Äußerung könnte der nicht genügend mit dem Gegenstand Vertraute schließen, daß mein Patent mit der älteren Construction identisch sei. — Der Text des belgischen Patentes, von dessen Existenz ich erst vor kurzem Kenntniss erhielt, lautet:

„Nous avons cherché à faire disparaître les défauts que présente la machine Compound, dans plusieurs applications, par les moyens que nous allons faire connaître.

Lorsque l'appareil est momentanément arrêté, nous assurons dans le réservoir intermédiaire l'existence d'une pression constante et maximum, par exemple, de deux atmosphères.

Ensuite, nous munissons chaque cylindre d'un modérateur branché immédiatement sur sa chapelle ou boîte à tiroir.

Les deux modérateurs peuvent être activés simultanément par le mécanicien ou automatiquement, permettant ainsi l'afflux instantané de la vapeur aux deux cylindres au même moment.

Le réservoir intermédiaire joue donc, à l'égard du grand cylindre, le rôle des générateurs vis-à-vis du petit. Dès lors, plus d'hésitation ni de tâtonnement lors du démarrage, mais départ immédiat de l'appareil.

Il en est sensiblement de même quant à l'arrêt, puisque la fermeture simultanée des deux modérateurs arrête tout afflux de vapeur, soit au grand, soit au petit cylindre.“

Mein deutsches Patent hat zwei Ansprüche, von denen nur der zweite in Betracht kommt. Nach ihm sind alle bisher ausgeführten Zwilling-

Tandem-Maschinen meiner Construction gebaut, auch diejenige der Röchling'schen Eisenwerke. Der Anspruch lautet vollständig:

„Umsteuerbare Walzwerks - Verbund - Maschine, gekennzeichnet durch die Einschaltung einer oder mehrerer besonderer Dampfabsper- oder Drosselvorrichtungen zwischen Aufnehmer und den großen Cylindern, die mit der Frischdampf-einlaß- oder Drossel-Vorrichtung so gekuppelt sind, daß beim Anlassen der Maschine das Aufnahmerventil schneller als das Frischdampfventil geöffnet und dann bei weiterer Oeffnung des Frischdampfventiles offen gehalten wird, so daß der Hochdruckcylinder mit gedrosseltem Frischdampf arbeitet, während der Niederdruckcylinder mit ungedrosseltem Aufnehmerdampf arbeitet.“

Der wesentliche Unterschied ist also der, daß bei der älteren Construction der Aufnehmerdampf stets gleichzeitig mit dem Frischdampf gedrosselt wird. Da aber bei umsteuerbaren Walzwerks-maschinen bekanntlich sehr häufig mit gedrosseltem Dampf gearbeitet werden muß, weil die Maschinen nur ausnahmsweise mit der vollen Leistungsfähigkeit in Anspruch genommen werden, so ist es erforderlich, den Aufnehmerdampf ungedrosselt arbeiten zu lassen, wenn der Frischdampf schon sehr stark gedrosselt wird. Es wird dadurch eine so vollkommene Ausnutzung der Expansion des Dampfes erreicht, wie sie für Reversir-Maschinen überhaupt möglich ist.

Vielleicht interessirt es, in diesem Zusammenhange zu erfahren, daß die Gesellschaft John Cockerill im Jahre 1900 eine Tandem-Reversir-Maschine meines Systems für ein belgisches Werk (Sambre & Moselle) nach meinen Angaben ausgeführt hat. Sambre & Moselle haben dafür, daß ich der Société John Cockerill die Lizenz ertheilte, eine sehr erhebliche Summe gezahlt.

Rath bei Düsseldorf, den 19. April 1902.

Hochachtungsvoll!

C. Kieselbach.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

10. April 1902. Kl. 7c, F 15211. Vorrichtung zum Biegen eines Bleches, gleichzeitig an zwei Kanten. Camille Foltzer, Meina, Italien; Vertr.: Carl Kleyer, Pat.-Anw., Karlsruhe.

Kl. 18b, H 26913. Verfahren zur Herstellung pref- und schneidbaren Eisens in der Birne. Act.-Gesellschaft Hasper Eisen- und Stahlwerk, Haspe i. W.

Kl. 18c, D 12001. Verfahren zum Kohlen der Oberfläche von Eisen- und Stahlgegenständen mit Hilfe des elektrischen Stromes. Cleland Davis, Washington, V. St. A.; Vertr.: E. Hoffmann, Pat.-Anw., Berlin W. 8.

Kl. 81b, Sch 17 172. Vorrichtung zum Handhaben von Füllplatten bei Kornformmaschinen. Fritz Schüttler, Egge bei Volmarstein.

Kl. 31c, H 24713. Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von Rippenkörpern, insbesondere von Panzern. Paul Hesse, Düsseldorf, Kaiser Wilhelmstraße 38.

Kl. 31c, M 19 084. Modellträger. The Moulding Syndicate, Ltd., London; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 49e, G 15 822. Schmiedepresse; Zusatz zum Patent 120 243. Gesellschaft für Huberpresse, G. m. b. H., Karlsruhe i. B.

Kl. 50e, S 15 634. Kollergang mit sich drehender durchbrochener Mahlbahn und mit feststehenden, zum Theil als Schaber wirkenden Läufern. Skodawerke, Act.-Gesellschaft, Pilsen; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann u. Th. Stort, Pat.-Anw., Berlin NW. 40.

14. April 1902. Kl. 1a, B 29834. Vorrichtung zum Verhindern des Zusetzens der Sieböffnungen von Schwingsieben. Brannschweigische Mühlenbanaanstalt, Amme, Giesecke & Konigen, Brannschweig.

Kl. 10a, Sch 16 493. Verfahren und Vorrichtung zur Verhinderung der Verstopfung der Gassammelleitung bei Koksöfen. Frederic William Charles Schniewind, New-York; Vertr.: Fr. Meffert n. Dr. L. Sell, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 10b, V 4291. Verfahren zum Briktetiren von Steinkohlenstaub mittels Stärkekleisters; Zus. z. Pat. 122 342. Bruno Dumont du Voilet, Memel.

Kl. 10b, W 17 572. Herstellung von Briquets aus Kohleschlamm und zerkleineter Baumrinde. Alois Weifs, Schömberg i. Schl.

Kl. 11b, C 8494. Verfahren und Maschine zur Herstellung von Gußformen mittels eines aus mehreren beweglichen Theilen bestehenden Modells; Zus. z. Anm. C 8495. Harry Clifford Cooper, Chicago; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann u. Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 49d, T 7214. Scheere mit gebogenen und im Querschnitt linsenförmigen Scheerblättern. Georges Thuillier, Nogent-en-Bassigny, Frankr.; Vertr.: R. Deifler, Berlin NW. 6.

Kl. 49e, B 90312. Luftdruckhammer; Zus. z. Anm. B 29 227. Jean Béché jr., Hückeswagen.

17. April 1902. Kl. 1a, B 30 155. Siebtrommel für nasses Gut. Fritz Baum, Herne i. W.

Kl. 7b, H 26 468. Rohrziehkablen mit rollender Reibung an der Arbeitsstelle. Otto Heer, Düsseldorf, Bismarckstraße 89.

Kl. 7b, St 6867. Presse zum gleichzeitigen Bördeln und Wellen von Flammrohren. Carl Stroomann, Berlin, Bredowstraße 28.

Kl. 10a, C 10 390. Vorrichtung zur Regelung des Gasdruckes in den Gasleitungen von Koksöfen, Hochöfen u. s. w. Evence Coppée, Brüssel; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anw., Berlin NW. 40.

Kl. 10a, K 21 524. Mündungsstück für die Luftkanäle von Koksöfen, insbesondere von Koppée-Oefen. Carl Kaupé, Linden i. W.

Kl. 10c, K 20 619. Verfahren zur Herstellung von briktetirbarem Torf. Hugo Krupp, Hannover, kl. Pfahlstr. 22, und Gustav Heine, Imbs, Norwegen; Vertr.: Otto Krueger, Pat.-Anw., Berlin NW. 7.

Kl. 20a, C 9062. Selbstthätiger Seilgreifer für Drahtseilbahnen mit einem die Einstellung bewirkenden, unter dem Einfluß des Wagengewichtes stehenden Gleitstück. Ceretti & Tanfani, Mailand; Vertreter: F. C. Glaser und L. Glaser, Pat.-Anw., Berlin SW. 68.

Kl. 20a, E 8135. Zugseilklemme mit veränderlicher, von der Neigung der Bahn abhängender und durch die Drehung des Laufgestelles gegen den Lastbehälter beeinflusst Klemmwirkung. H. H. G. Etcheverry, Paris; Vertr.: C. Pieper, H. Springmann u. Th. Stort, Pat.-Anw., Berlin NW. 40.

Kl. 24a, K 20 796. Maschinenmäßig betriebene Beschickungsvorrichtung. John W. Kincaid, Covington, Kentucky, V. St. A.; Vertr.: Dr. R. Worms, Pat.-Anw., Berlin N. 24.

Kl. 49b, W 18 678. Antrieb für den Kolben oder Schlitten von Werkzeug-Maschinen, wie Stanzen, Scheeren o. dgl. Werkzeugmaschinenfabrik A. Schäffels Nachfolger, München.

Kl. 49g, H 26 783. Verfahren zum Hauen von Feilen. M. Haack, Ochlingrath bei Ronsdorf.

### Gebrauchsmusterelatragnngen.

14. April 1902. Kl. 24e, Nr. 172 153. Generator mit Gasentnahme in mittlerer Höhe der Kohlensäule. O. von Horstig, Saarbrücken.

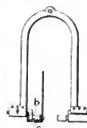
Kl. 24f, Nr. 172 283. Roststab aus Flußstahl mit Doppelnieten von beliebiger Kopfform, deren Köpfe die Spaltenweite zwischen zwei Stäben bilden. Albert Mathé, Aachen, Kaiser-Allee 88.

Kl. 49b, Nr. 172 342. Bloch- o. dgl. Scheere, bei welcher der Gestellkörper aus durch Winkelisen verstärkten Platten besteht und die obere bewegliche Schneidbacke durch Zahnräder bethätigt wird. Max Wunderlich, Saalfeld a. S.

### Deutsche Reichspatente.

Kl. 49e, Nr. 127 409, vom 8. September 1900. Franz Syska in Zabrze, O.-S. Vorhalter für Nietmaschinen.

Um Profilisen von gewissen Formen, z. B. U-Eisen, von nur geringer Breite mit dem Vorhalter bekannter Art nieten zu können, besitzt das Futter eine Kröpfe b, welche den Vorhalter c aufnimmt. Selbstverständlich können bei dieser Construction das abgekröpfte Futter b und der Vorhalter c auch aus einem Stück bestehen.



**Kl. 49f, Nr. 125 170**, vom 1. Januar 1901. Hörter Bergwerks- und Hüttenverein in Hörde i. W. *Vorrichtung zur Handhabung schwerer Schmiedebücke.*

Die Vorrichtung besteht hauptsächlich aus einer Muffe *a*, der mit ihr drehbar verbundenen Mutter *c*, dem durchbohrten Schaft *b*, der sich mit einem Vierkant in der Muffe *a* und mit Gewinde in der Mutter *c*



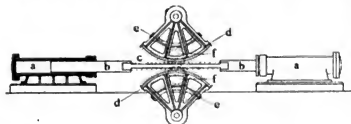
führt, und der Zugstange *d* mit dem Haken *i* und der Mutter *g*.

Beim Gebrauche wird der Haken *i* so weit vorgeschraubt, daß er in die Oese *e* des Schmiedestückes *f* eingehängt werden kann. Alsdann wird die Mutter *g* wieder angezogen, wodurch der Schaft *b* mit der Muffe *a* gegen den Kopf des Werkstückes bewegt wird. Ist sie genügend weit aufgeschoben, so wird die Mutter *c* angezogen und die Muffe *a* fest auf das Schmiedestück gepreßt.

Die Killen *m* und *n* sind für die Krakenkette bestimmt.

**Kl. 7a, Nr. 125 289**, vom 21. August 1900. Ascherslebener Maschinenbau-Aktiengesellschaft (vorm. W. Schmidt & Co.) in Aschersleben. *Vorrichtung zum Antreiben von Kehr-Walzwerken.*

Die Erfindung bezweckt, Kehr-Walzwerke mittels einer stets dieselbe Drehrichtung beibehaltenden Kraftmaschine (Gaskraftmaschine) anzutreiben und zu reversiren. Die Kraftmaschine treibt hierbei die



Walzen nur mittelbar an, indem sie Druckluft oder Druckwasser erzeugt, welches zum Antreiben der beiden durch die Zahnstange *c* miteinander verbundenen Kolben *b* der Cylinder *a* benutzt wird. Die hin und her gehende Bewegung der Zahnstange *c* wird auf Zahnradsegmente *d* übertragen, welche sie unter Vermittlung der Segmente *e* an die beiden Zahnräder *f* abgeben. Von der Welle des unteren Rades erfolgt dann durch eine beliebige Übersetzung der Antrieb der Walzen.

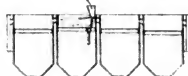
**Kl. 31c, Nr. 126 635**, vom 25. October 1900. Gebr. Hannemann & Conrth, G. m. b. H. in Niederauß. Dören. *Verfahren zum Gießen von Dübeln.*



Zur Vermeidung der Bildung eines Grates an der Dübelplatte wird der Dübel in einem dreitheiligen Formkasten stehend geformt und die Gußform *e* vor dem Aufsetzen des oberen Kastens *c* durch eine biegsame Deckplatte *d* aus Papier, Blech und dergleichen dicht abgedeckt.

**Kl. 1a, Nr. 126 693**, vom 11. December 1900. W. J. Bartsch in Köln-Denz. *Mehrsiebige Setzmaschine.*

Die Eintragung des Setzgutes erfolgt nicht wie bisher an einem Kopfende, sondern auf einem mittleren Setzsiebe mit mindestens zwei entgegengesetzt liegenden Austrittsöffnungen nach den anschließenden Neben-



setzsieben. Hierdurch wird das eingetragene Gut sofort in spezifisch Leichtes und Schweres getrennt und jede Sorte kann auf den anschließenden Nachsetzsieben getrennt weiter behandelt werden.

**Kl. 7a, Nr. 126 648**, vom 12. Juni 1900. Thomas Morrison in Braddock (Girsch. Allegheny, Staat Penns., V. St. A.). *Verfahren und Vorrichtung zum Auswalzen von Schienen.*

Die Festigkeit und Dichte der Schienen, für welche Eigenschaft insbesondere die Temperatur, bei welcher das Auswalzen der Schienen zwischen den Fertigwalzen erfolgt, von erheblichem Einfluß ist, sollen nach vorliegender Erfindung dadurch erhöht werden, daß das Fertigwalzen bei einer wesentlich niedrigeren Temperatur abkühlen erfolgt, zu diesem Zwecke wird die Schiene nach dem Verlassen der Vorwalzen nicht sofort den Fertigwalzen zugeführt, sondern zunächst bis auf eine erheblich tiefere Temperatur abkühlen gelassen. Um hierbei im Walzbetriebe keine Stockung eintreten zu lassen, werden die aus den Vorwalzen entlassenen Schienen auf einen

Kühltisch geschoben, wobei jede neu hinzukommende Schiene die bereits auf dem Kühltisch liegenden Schienen quer zu ihrer Längsachse weiter schiebt, so daß schließlich die zuerst aufgeschobene Schiene von dem Tisch herunter und auf einen Rollgang gelangt, der sie den Fertigwalzen zuführt. Die Breite des Kühltisches muß hierbei derart bemessen werden, daß die Schienen beim Verlassen desselben die beabsichtigte Temperatur besitzen.

In den Fertigwalzen erfährt der Schienenkopf, um ihm größere Zähigkeit und Festigkeit zu geben, eine stärkere Bearbeitung als der Schienenfuß.

**Kl. 81e, Nr. 127 129**, vom 24. Mai 1899. Hermann Marcus in Köln a. Rh. *Verfahren zum Fördern von festen, pulverförmigen, breiigen oder flüssigen Massen.*

Die Bewegung des Fördergutes in senkrechter, schräger oder wagerechter Richtung wird auf ihrem Haupttheile durch eine gleichförmig oder praktisch gleichförmig beschleunigte Vorwärtsbewegung der das Gut tragenden Unterlage oder eine entsprechend schnelle gleichförmig verzögerte, also rasch beginnende Rückwärtsbewegung oder durch abwechselndes Anwenden beider Bewegungsarten in ununterbrochener Folge bei einer entsprechenden geradlinigen Führung der Unterlagen bewirkt.

Dieses Verfahren soll im Gegensatz zu den bereits bekannten den constanten Druck des Fördergutes auf der Unterlage zur Erzielung der größten Impulsertheilung in der Förderrichtung bei geringstem Arbeitsaufwand völlig ausnutzen und überdies eine Verschiebung der einzelnen Theile des Fördergutes gegeneinander verhindern.

Die Patentschriften Nr. 127 130 und 12 131 enthalten mehrere Vorrichtungen zur Ausübung des vorbeschriebenen Verfahrens.

## Oesterreichische Patente.

**Kl. 31, Nr. 6502.** Adolf Müller in Berlin.  
*Herstellung von Formen für Kunstguß mittels elastischer Modelle.*

Die Modelle, welche dem Original genau nachgebildet sind, bestehen aus Kautschuk oder anderem elastischen Material und sind hohl. Hierdurch werden sie befähigt, aus der festgewordenen Formmasse, ohne sie zu beschädigen, herausgezogen werden zu können.

**Kl. 18, Nr. 6549.** Francis Louis Saniter in Seaton Carew und John Law Smith in Eaglescliffe, Grafschaft Durham (England).  
*Stahlschmelzofen.*

In dem neuen Ofen soll bei jedem Abstich eine gewisse Menge Metall zurückbleiben, um beim Aufgeben einer neuen Beschickung einen zu starken und deshalb schädlichen Temperatursturz im Ofen zu verhindern. Zu diesem Zwecke ist der Herd des Ofens, der im übrigen die übliche Construction eines Herdofens zeigt, durch Erhöhungen in mehrere Abtheilungen getrennt, welche oberhalb der Erhöhungen in freier Verbindung untereinander stehen und mit je einer Abstichöffnung versehen sind. Hierdurch kann bei Entleerung einer Abtheilung das flüssige Metall in den anderen Abtheilungen nur bis zur Höhe der Erhöhungen abfließen. Der Boden derselben bleibt somit stets mit flüssigem Metall bedeckt.

**Kl. 10, Nr. 6674.** Gustav Dieling in Wien.  
*Verfahren zur Herstellung widerstandsfähiger Koksbriketts.*

Schlecht backende Kohle wird zunächst verkocht, hierauf fein gemahlen und schließlich mit einem Bindemittel, bestehend aus einem Gemenge von Trafs, Hochofenschlacke, Hochofengrußasche, Kiesabbranden, Erzklein und eventuell anderen bekannten hydranischen Bindemitteln, innig gemischt, entsprechend befeuchtet, gepreßt und getrocknet. Diese Preßsteine sollen, da sie dem größten Druck widerstehen, hauptsächlich für den Hochofenbetrieb sich eignen.

**Kl. 10, Nr. 6836.** Josef Wiesner in Wien.  
*Verfahren zur Verhinderung von Kohlenstaubexplosionen.*

Das Verfahren besteht darin, daß an denjenigen Orten, wo eine starke Staubbildung stattfindet, mittels Zerstäubungsvorrichtungen Lösungen von die Verbrennung hindernden Stoffen, wie z. B. wässrige Lösungen von Borsäure, borsäuren Salzen, Ammoniumsulfat oder carbonat, zerstäubt werden.

**Kl. 24, Nr. 6841.** Thomas Schimak in Bessenitz bei Kaplitz (Böhmen).  
*Regenerationsverfahren für Flammöfen.*

Die Luft-, sowie die Gaserhitzungskammern, welche seitwärts von dem Ofen liegen, sind übereinander angeordnet und zwar derart, daß die in gleicher Höhe mit dem Brenner des Ofens befindliche horizontale Trennungswand zwischen den Wärmespeichern bis zum Ofenraum verlängert ist. Diese Einrichtung bezweckt, die Steine der Wärmespeicher dem Ofen möglichst nahe zu bringen und Gas und Luft übereinander in denselben eintreten zu lassen.

**Kl. 18, Nr. 7050.** Société anonyme pour l'industrie de la magnésie in Brüssel.  
*Massive Hochofenform aus Sintermagnesit.*

An Stelle der üblichen wassergekühlten metallenen Formen sollen massive Formen aus Sintermagnesit be-

nutzt werden. Dieselben bedürfen keinerlei Kühlung, es ist somit ein Eindringen von Wasser in das Innere des Hochofens ausgeschlossen; dem Gebläsewind wird überdies erheblich weniger Wärme entzogen. Der Sintermagnesit verhält sich ferner gegen die Hochofenschlacke sehr widerstandsfähig, so daß die Formen von großer Dauer sind.

## Britische Patente.

**Nr. 2020,** vom Jahre 1901. Emile Gobbe in Jumet (Belgien).  
*Verfahren zur Ausnutzung der Wärme von glühendem Koks.*

Der glühende Koks wird aus den Koksofenkammern oder Retorten mittels mit feuerfestem Material ausgekleideter Wagen oder dergleichen über die Füllöffnung eines generatorähnlich gebauten Raumes geschafft, in den von unten eine Düse einmündet. Durch diese wird Wasserdampf durch den eingefüllten glühenden Koks geblasen, der unter Bildung von Wassergas den Koks kühlt. Der untere Theil des Kühlraumes, der auf Säulen ruht, ist durch einen oben und unten in Wasserverschlüssen tauchenden Ringschieber abgeschlossen, nach dessen Anheben der gekühlte Koks aus dem Kühlraum ausgezogen werden kann.

**Nr. 15003,** vom Jahre 1901. James Yate Johnson in Lincolns Jun Fields (Grafschaft London).  
*Einrichtung an Kohlenstammpressen.*

Die bekannten Kohlenstammpressen, die aus einem fahrbaren Behälter von den ungefähren Abmessungen der mit gestampften Kohle zu beschickenden Koksofenkammer bestehen und einen verschiebbaren Boden besitzen, an dem der gestampfte Kohlenblock in die Ofenkammer geschoben und darin beim Zurückziehen des Bodens nach Niederlassen und Festlegen der Koks-ofenthür zurückgehalten wird, sollen nach dieser Erfindung auch als Koksandrückmaschine benutzt werden, um diese entbehrlieh zu machen und den Betrieb zu beschleunigen. Demgemäß ist der bewegliche Boden der Kohlenstammpressen an dem Ende, welches zuerst in die Kokskammern eintritt, soweit verlängert, daß ein Schild aufgesetzt werden kann.

Soll eine Koksofenkammer entleert und neu beschickt werden, so wird vor diese der gefüllte Kohlenstammpressen gefahren, das Schild wird auf dem beweglichen Boden befestigt und nach Öffnen der Koks-ofenthür der Boden mit der gestampften Kohle in die Kammer hineinbewegt; hierbei schiebt das Schild den fertigen Koks heraus. Bei seinem Austritt auf der anderen Ofenseite wird das Schild von dem Boden abgenommen und nun, nach Niederlassen der Thüren, der Boden zurückgezogen, wobei dann der Kohlenblock im Ofen zurückbleibt. Es wird somit gegen früher erheblich an Zeit gespart.

**Nr. 22338,** vom Jahre 1901. Fritz Baum in Herne (Westfalen).  
*Verfahren zum Aufbereiten von Kohlen.*

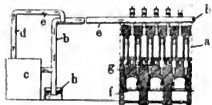
Im Gegensatz zu dem bisherigen Verfahren, nach welchem die Kohlen mit den Bergen zunächst auf Sieben klassirt und dann jede Sorte für sich auf Setzmaschinen gesetzt werden, wird die Kohle zunächst auf Setzmaschinen von den fremden Beimengungen (Schiefer, Schwefelkies u. s. w.) befreit und dann auf einem System von Sieben klassirt.

Das neue Verfahren benöthigt bei demselben Durchsatzquantum einer erheblich geringeren Apparatur und Rann und wesentlich weniger Waschwasser.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

Nr. 668225. Frederic W. C. Schniewind in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Kühlen und Reinigen der Koksofengase.*

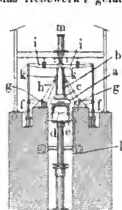
a ist eine Batterie von Koksöfen, deren Destillationsprodukte in einer gemeinschaftlichen Leitung b nach dem Reiniger c gehen. Die gereinigten Gase treten durch d



aus und werden durch ein die Leitung b ummantelndes Rohr e wieder nach den Öfen a geführt, treten aus dem Mantelrohr durch eine (nicht gezeichnete) Leitung nach f und den die Öfen beheizenden Brennern g. Die Anordnung hat den Vortheil, dass die kalten Gase in e angewärmt und die heißen Destillationsprodukte in b soweit abgekühlt werden, dass sich die leichteren Kohlenwasserstoffe flüssig niederschlagen und die schwereren, welche in fester Form sich abzuscheiden und die Leitung b zu verstopfen geneigt sind, nach dem Theersammler h mit fortführen.

Nr. 667577. George K. Roberts in Joliet, Ill., V. St. A. *Vorrichtung zum Ausziehen von Blöcken.*

Die Wagen a mit den Formen b, welche die Blöcke c enthalten, werden von der Hüftensohle d auf das Hebewerk e gefahren und zwar drei Wagen a mit



je zwei Formen b. Mittels der hydraulischen Kolben f werden darauf die Wellen g so gedreht, dass je sechs Paare der Arme h und i sich soweit anheben, dass die Arme h unter die Öhren k der Formen greifen und Arme i die Formen seitlich absteifen. Nunmehr wird die Plattform e gesenkt, wobei die Formen von h und i gehalten werden, die Blöcke durch ihre Schwere bezw. die Nachhülfe der hydraulischen Kolben m aus den Formen heranstreten. Die Senkung wird fortgesetzt, bis die Wagen auf einen im Niveau l liegenden Boden und auf diesem zur Entladestelle gefahren werden können. Bei der Rückkehr der leeren Wagen zur Gießstelle passieren dieselben wieder das Hebewerk und werden dabei wieder mit den Formen besetzt.

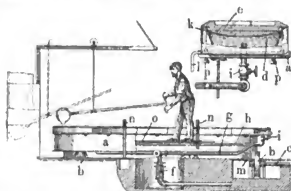
Nr. 670920. Bertrand E. V. Lnty in Allegheny, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Walzen von Blechen.*

Beim Walzen von Packeten ist es, um zu häufiges Anwärmen der Packete zu vermeiden, wünschenswerth, dass die Walzen einen gewissen Hitzegrad erreichen und behalten. Doch dürfen sie wieder nicht zu heiß werden. Versucht man Packete mit einem Triowalzenwerk zu walzen, so zeigt sich, dass, wenn die Arbeit so geführt wird, dass die äußeren Walzen heiß genug sind, die mittlere, meist von geringerem Durchmesser wie die äußeren, zu heiß wird. Erfinder giebt deshalb der mittleren Walze einen größeren Durchmesser als den beiden äußeren, und zwar um soviel, dass die wärmeabstrahlende Fläche der mittleren Walze so groß ist, wie die strahlenden Flächen der beiden äußeren

Walzen zusammen. So gelingt es, alle drei Walzen ohne künstliche Kühlung der mittleren, auf gleicher Temperatur zu halten.

Nr. 669896. John B. F. Herreshoff in Brooklyn N.-Y. *Vorrichtung zum kontinuierlichen Gießen von Platten.*

Ein ringförmiger Formenträgerrahmen a läuft auf Rollen b, von denen eine oder mehrere Antrieb (z. B. durch Welle c) erhalten. Die Formen bestehen aus einem Wasserbad d und der eigentlichen Form e. d erhält in



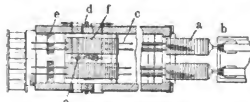
seinen inneren Raum Wasser zugeführt durch f, radiale Röhren g, Kreisrohr h, Hahn i. Das Wasser fließt bei k in die hohle Wandung von d und durch l nach einer Kreisrinne m ab. Der Gießfasser steht auf einer inmitten von a, aber unabhängig davon an Bögen n aufgehängten Plattform o. Die Formen werden genau horizontal eingestellt durch Stellschrauben p.

Nr. 670775. George Wellden Gesner in Brooklyn, N.-Y., V. St. A. *Verfahren zur Herstellung einer Legirung aus Eisen und Wasserstoff.*

Das Verfahren bezweckt eine möglichst vollständige Trennung des nach der amerikanischen Patentschrift 642320 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, S. 243) mit Wasserstoff legirten Eisens von dem unverändert gebliebenen. Die Spähne, welche beide Substanzen enthalten, werden zwischen längsgeriffelten Walzen zerkleinert. Da nach den Beobachtungen des Erfinders das Wasserstoffeisen leichter zerreiblich ist, findet sich in den feinen Antheilen fast reines Wasserstoffeisen, welches abgesiebt und weiterer Verarbeitung durch Schmelzen oder Schweißen zugeführt wird.

Nr. 671893. Alexander Laughlin in Le-wickley, Pa., V. St. A. *Continuirlicher Anwärmanofen.*

Die Blöcke a werden bei b eingeschoben und gehen über wassergekühlte Röhren c nach der Fördervorrichtung d. e sind die Gaseinlässe. Die Blöcke gehen bei f über einen Sandhieb, damit sich die kühleren Stellen, mit welchen sie auf den Röhren c auflagen,



und welche beim Auswalzen von Blechen hindert sein würden, noch anwärmen. Um den hierbei lästigen Zunder zu entfernen, sind anßer den üblichen seitlichen Auslässen d noch mittlere e angebracht, in Gestalt von Schächten, welche die Herdsohle durchsetzen und am unteren Ende durch aufklappbare Böden (an Wellen f angelenkt) verschlossen sind.



## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Verein deutscher Eisen- und Stahl-industrieller.

Der Vorstand des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller trat am 10. April in Berlin unter Vorsitz des Herrn Bergrath Junghann zu einer Sitzung zusammen. Zunächst berichtete der Geschäftsführer Herr H. A. Bueck über geschäftliche Angelegenheiten und bemerkte einleitend, daß angesichts der wichtigen zollpolitischen Fragen, welche zu verhandeln seien, Vertreter großer Verbände besonders zu der Sitzung eingeladen und erschienen seien. Von besonderer Bedeutung, so führte Redner aus, sei es für die Industrie gewesen, daß die Eingabe des Vereins wegen beschleunigter Vergebung der Staatseisenbahnbaufträge sowohl von der preussischen als der bayerischen, sächsischen und württembergischen Eisenbahnverwaltung sehr wohlwollend aufgenommen und derselben auch in sehr dankenswerther Weise Folge gegeben worden ist. Insbesondere habe der preussische Minister der öffentlichen Arbeiten Herr von Thielen es sich angelegen sein lassen, in der schwierigen Zeit helfend einzugreifen, und habe der Vorstand des Vereins bei der neulichen Feier des 70. Geburtstages des Ministers auch Gelegenheit genommen, Hrn. v. Thielen für diese seine fürsorgliche Behandlung der Industrie seinem besonderen Dank in einem Glückwunschsreiben Ausdruck zu geben. (Beifall).

Eine längere Debatte entwickelte sich sodann über die Frage der Unterstützung des siderochemischen Laboratoriums.

Seitens des Hrn. Ministers für Handel und Gewerbe Hrn. Möller wurde dem Verein unter dem 30. Nov. v. J. bezüglich der Begründung eines internationalen siderochemischen Laboratoriums die Mittheilung gemacht, es sei bei ihm angeregt worden, weitere Kreise der Industrie für diese Angelegenheit zu interessieren. Mit Rücksicht auf die dem Hrn. Minister nicht unbekannten abfälligen Urtheile über das Unternehmen ersuchte er um Bericht über die gegenwärtige Stellung der deutschen Eisenwerke zu der Frage der Errichtung eines internationalen siderochemischen Laboratoriums. Der Werth der beabsichtigten Vereinbarung chemischer Prüfungsmethoden sei nicht zu verkennen und es liege vorläufig kein Grund zu der Annahme vor, daß etwa deutsche Interessen absichtlich durch Vereinbarungen zu Ungunsten unserer Production geschädigt werden sollen. Falls der Verein deutscher Eisen- und Stahlindustrieller die gleiche Ueberzeugung gewinnen könnte, würde er vielleicht geneigt sein, auf Antrag der theilhaftigen wissenschaftlichen Kreise einen angemessenen Beitrag für das geplante Unternehmen in Aussicht zu stellen.

Hierauf wurde nach erfolgter Rückfrage bei dem Verein deutscher Eisenhüttenleute dem Hrn. Minister unter dem 11. December v. Js. berichtet, daß der Verein deutscher Eisen- und Stahlindustrieller in seiner Sitzung am 9. December 1897 folgenden Beschlufs gefaßt hat: „Der Verein erklärt, daß er die Errichtung eines internationalen Laboratoriums in Zürich für nicht notwendig hält.“ Dies ist der einzige Grund, der die Mehrzahl der deutschen Eisen- und Stahlwerke von der penemüßigen Unterstützung jener geplanten Einrichtung abgehalten hat. Zur Zeit verhalte sich noch der weit- aus überwiegende Theil unserer Werkleitungen in Uebereinstimmung mit den Vorständen der Laboratorien ebenso wie früher grundsätzlich ablehnend gegen die

Errichtung eines internationalen Laboratoriums, so daß es kaum wahrscheinlich sei, daß der Vorstand des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller heute eine andere Stellung zu der Frage einnehmen werde. Trotzdem werde die Angelegenheit auf die Tagesordnung der demnächst stattfindenden Vorstandssitzung gesetzt werden, um eine erneute Aussprache darüber zu veranlassen.

Ferner wurde bemerkt, auf der am 1. December v. Js. stattgehabten, von etwa dreihundert Theilnehmern besuchten Hauptversammlung der Eisenhütte Oberschlesien, Zweigverein des Vereins deutscher Eisenhüttenleute, habe Hr. Geh. Bergrath Wedding öffentlich erklärt, daß die geldlichen Mittel für das Zustandekommen des zehnjährigen Bestandes des internationalen Laboratoriums gesichert seien. Wenn nun abermals das Verlangen nach Anbringung neuer Mittel hervortrete, so erscheine wohl der Wunsch berechtigt, zu erfahren, wozu diese insonderheit Verwendung finden sollen. Der Hr. Minister wurde endlich gebeten, über etwa geplante Erweiterung des ursprünglichen Planes nähere Mittheilungen zu machen.

Unter dem 17. Januar d. Js. wurde von dem Hrn. Minister Folgendes erwidert:

Zur Unterhaltung des geplanten siderochemischen Laboratoriums war ursprünglich die jährliche Summe von 40 000 Frs. als erforderlich veranschlagt worden. Später ist der Beschlufs gefaßt worden, das Laboratorium in beschränktem Umfang auch dann schon zu eröffnen, wenn mindestens 16 000 Frs. gezeichnet würden. Herr Geheimer Bergrath Dr. Wedding hat daher in der Versammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“ am 1. December v. Js. nur berichtet, daß die Minimalsumme überschritten sei, und zwar ist sie es um etwa 7000 Frs. einschließlich des auf 3000 Frs. veranschlagten Werthes der von der Schweizerischen Regierung für die Zwecke des Laboratoriums zur Verfügung gestellten Räume. Von den Zeichnungen für die Garantiesumme entfallen auf Deutschland noch nicht 3000 Frs.

Angesichts dieser geringen Betheiligung und des Umstandes, daß Bedenken gegen die wissenschaftlichen Ziele des Laboratoriums nicht mehr zu bestehen scheinen, fragt der Minister nochmals an, ob vielleicht eine weitergehende Unterstützung des siderochemischen Laboratoriums in den Kreisen der deutschen Eisenindustriellen in Anregung gebracht werden könnte.

Hierauf wurde dem Hrn. Minister unter dem 24. Januar nochmals berichtet, daß die Frage einer Förderung des siderochemischen Laboratoriums auf die Tagesordnung der nächsten Vorstandssitzung des Vereins gesetzt und über das Ergebnis der Beratungen ihm unverzüglich Mittheilung gemacht werden würde.

Hr. Geheimrath Wedding befürwortete lebhaft die Gewährung der Mittel und schlug vor, 10 000 Frs. für 10 Jahre zu bewilligen. Hr. Ingenieur Schröder bekämpfte diesen Antrag. Hr. Geheimrath C. Lueg bemerkte, wenn ein solches Laboratorium notwendig sei, so wäre es das einzig Richtige, ein deutsches und kein internationales Institut ins Leben zu rufen; für ein deutsches nationales Unternehmen dieser Art würde der Verein deutscher Eisenhüttenleute sicherlich die Mittel gewähren. Hr. Bergrath Junghann theilt mit, daß die östliche Gruppe des Vereins beschlossen habe, das internationale Institut zu unterstützen. Bei der Abstimmung wurde der Antrag abgelehnt.

Der Antrag der „Nordwestlichen Gruppe“ (Düsseldorf), ihre wegen Eisenbahnfrachten für die überseeische Ausfuhr an den Minister der öffentlichen Arbeiten gerichtete Eingabe zu unterstützen,

wurde einstimmig angenommen. Diese Eingabe bittet, den ermäßigten Ausnahmetarif vom 1. Jan. 1902 auf die Artikel des Sp.-T. 1, verpackten Draht, Stacheldraht, Drahtklammern, Drahtstifte, Drahtseile, Drahtgeflecht, Netze, Wagenachsen, Sprüpfedern u. s. w., auszudehnen. Es sind dies also meist Erzeugnisse unserer deutschen Drahtindustrie, billige Massenartikel, die in großen Mengen exportiert werden, und zwar werden sie vielfach mit gewöhnlichem unverpacktem zum Sp.-T. 2 gehörenden Draht zusammen gehandelt und zusammen verladen. In letztem Falle hat aber auch der unverpackte Draht die höhere Fracht der Beładungsgüter zu zahlen, sofern letztere höher tarifiert. Es hat sich aber während des jahrzehntelangen Bestehens der Frachtgleichheit für diese Waaren ein Geschäftsbrauch gebildet, der erhalten werden muß, zumal die deutsche Eisenindustrie in der Ausfuhr mehr und mehr von allen Seiten arg gedrängt wird und jede Erschwerung des Geschäfts empfindlich verspürt. Wie sehr sie der Unterstützung durch Frachterleichterungen bedarf im Kampfe mit mächtigen und in jeder Beziehung günstiger gestellten ausländischen Wettbewerbern, das ist ebenso bekannt, wie die Thatsache, daß nur mit großen Opfern die deutsche Industrie ihre Ausfuhr bisher aufrecht erhalten hat, daß alle beteiligten Industriezweige die Nothwendigkeit erkennen, an ihrem Theile durch Ausfuhrerzeugnissen zu diesen Opfern beizutragen, nur um unsere Eisen- und Stahlindustrie ausfuhrfähig zu erhalten und die auch für unsern Inlandsmarkt, für unsere gesammten socialen Verhältnisse höchst bedenklichen Folgen einer Verdrängung vom Weltmarkt abzuwenden. Daß sich die Nothwendigkeit der Ausfuhr und der Unterstützung der Industrie im Vergleich zu den 80er Jahren, aus denen die erwähnte Gleichstellung stammt, noch sehr verschärft hat, bedarf eines weiteren Nachweises nicht. Zugleich wird beantragt, daß auch das Roheisen in diesen Tarif einbezogen werde. Um dem englischen Wettbewerb auf dem Weltmarkt auch in Roheisen erfolgreich die Spitze zu bieten, sind niedrige Frachtsätze unbedingt erforderlich; das, was den oben bezeichneten Fabricaten bewilligt worden ist, müßte dem Roheisen um so mehr zugestanden werden, als bis zur Einführung der billigen Ausfuhrfracht für Eisenartikel, die ursprünglich nur für die Ausfuhr nach Ostasien galt und nun auf alle anferenropäischen Länder ausgedehnt ist, Roheisen die gleiche Exportfracht nach allen deutschen Häfen hatte. Infolgedessen würde also auch nunmehr eine Gleichstellung des Roheisens mit den genannten Artikeln in der erweiterten Relation folgerichtig sein.

Der Vorschlag des Verlegers Caspar-Berlin, eine Zeitschrift für das Syndicatswesen zu gründen, wurde abgelehnt.

Darauf verhandelte man über die Nothwendigkeit, in der Roheisenstatistik eine Aenderung anzustreben, und beschloß, einen Sonderanschluß einzusetzen, in den die HH. Ingenieur Schröder-Düsseldorf, Dr. Rentzsch-Dresden und Dr. Voltz-Kattowitz gewählt wurden.

Die Beratungen über den dem Reichstage vorliegenden Zolltarif-Gesetzentwurf leitete Hr. Generalsecretär Bueck-Berlin mit einigen allgemeinen Darlegungen ein, in denen er zunächst hervorhob, daß in dem Entwurf die Verfeinerung der Arbeit zwar gleichlaufend mit dem Grade der Verarbeitung, aber doch nicht in dem Maße berücksichtigt werde, wie die Eisenindustrie das für notwendig halte. Sehe man sich dagegen um, wie andere Staaten, z. B. Oesterreich und die Schweiz, bemüht seien, durch Erhöhung ihrer Zölle sowohl als durch eine größere Specialisirung sich eine Rüstung für die Vertragsverhandlungen zu schaffen, so dränge sich die Sorge auf, wie unsere Unterhändler beim Abschlusse der Verträge vorgehen sollten, wenn der Tarif selbst nur das

Aeusserste der Sätze enthalte, das für die Vertragszölle notwendig erscheine. In der Erörterung, an der sich namentlich die HH. Generaldirector Kamp-Ruhrort, Wilh. Funcke-Hagen, Generalsecretär Abg. Dr. Benner-Düsseldorf, Banrath Rieppel-Nürnberg beteiligten, wurde darauf hingewiesen, daß der Verein nunmehr die Sätze namhaft machen müsse, deren Aufnahme in den autonomen Zolltarif er für notwendig halte, um entweder damit zu günstigen Handelsverträgen mit den wichtigeren Staaten zu kommen oder aber sich eine Lage zu sichern, die auch in dem Falle, daß mit dem einen oder andern Staate ein Handelsvertrag nicht zustande kommen sollte, die deutsche Eisenindustrie in den Stand setze, den dann unvermeidlichen Wettkampf mit Erfolg zu bestehen. Weiterhiu wurde auf die Nothwendigkeit einer Reciprocitätsclausel hingewiesen, wie eine solche vom Herrn Abgeordneten Dr. Beumer in der Zolltarifcommission zu § 8 des Tarifgesetzes beantragt und von der Commission auch angenommen worden ist. Bezüglich der von dem Verein für die künftigen Verträge vorgeschlagenen Zollsätze wurde mit allem Nachdruck betont, daß für alle, insbesondere für die feineren und werthvolleren Artikel, die Sätze des jetzigen Entwurfs völlig unzureichend und unannehmbar seien. Es gelte dies namentlich für alle Stahlartikel, für gewaltete Röhren, Drahtstifte, Feinbleche u. s. w.; insbesondere müsse bei diesem Punkt der geradezu unbegreifliche grundsätzliche Mißgriff in der Begründung des Entwurfs zu den Eisen- und Stahlzollsätzen aufs nachdrücklichste bekämpft und widerlegt werden, der darauf hinauslaufe, daß im allgemeinen die feineren und werthvolleren Artikel im Verhältniß weniger schutzzollbedürftig seien als die billigen Roh- und Fertigerzeugnisse. Beim Veredlungsverkehr müsse man dahin streben, daß seine Zulassung einheitlich für das ganze Deutsche Reich geregelt werde, so daß nicht jeder, auch der kleinste Bundesstaat, eigenmächtig, und vielleicht unter größter Schädigung der übrigen Bundesstaaten, ihn zulassen könne. Uebrigens sei bezüglich der Reciprocitätsclausel nicht allein auf die Vereinigten Staaten, sondern auch auf Oesterreich-Ungarn und Rußland hinzuweisen; in diesen Staaten habe sich seit dem Abschlusse der letzten Handelsverträge die Eisenindustrie so außerordentlich entwickelt, daß sie zum mindesten nicht mit theureren, zum Theil sogar mit billigeren Selbstkosten arbeite, als die deutsche Eisenindustrie. Man trat sodann in eine Erörterung der einzelnen Sätze ein. Am Nachmittag wurde die Verhandlung geschlossen.

Die am 21. April in Berlin abgehaltene Hauptversammlung des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller wurde vom Vorsitzenden Commerzienrath Servaes-Ruhrort mit dem Hinweis auf die Wichtigkeit der Tagesordnung, der Zolltarifvorlage, eröffnet. Mit dem Vorstande war die Hauptversammlung völlig darin einverstanden, daß höhere autonome Sätze als Grundlage für den Abschluß von Handelsverträgen notwendig seien, daß eine Bestimmung im Zolltarifgesetz zu treffen sei, nach der solchen Staaten gegenüber, mit denen wir keinen Handelsvertrag haben, durch kaiserliche Verordnung mit Zustimmung des Bundesraths dieselben Zollsätze erhoben werden können, die die betreffenden Staaten uns gegenüber anwenden (Reciprocitätsclausel) und daß bezüglich des Veredlungsverkehrs dahin gestrebt werden müsse, daß die Zulassung einheitlich für das Deutsche Reich geregelt werde, so daß er nicht durch jeden, auch den kleinsten, Bundesstaat eigenmächtig und unter Umständen zu größter Schädigung der übrigen Bundesstaaten gewährt werden kann. In eingehender Berathung wurden sodann die einzelnen Zollsätze besprochen, und auch hierbei wurde Einmüthigkeit erzielt.

## Centralverband deutscher Industrieller.

Unter Vorsitz des Landtagsabgeordneten Herrn Vopelius trat am 11. April d. J. in Berlin der Anschluß des Centralverbandes deutscher Industrieller zu einer Sitzung zusammen, deren hauptsächlichsten Beratungsgegenstand die beim Centralverbande eingegangenen Wünsche seiner Mitglieder zum Zolltarif und Beschlusfassung über die vom Centralverbande beim Reichstage zum Zolltarif zu stellenden Anträge bildeten. Nach Erledigung einiger geschäftlichen Angelegenheiten wurden die HH. General-Secretär Dittges, General-Secretär Dr. Marten, Commercienrath Guillaume-Köln und Landrath a. D. Röttger-Essen durch Cooptation in den Ausschuss gewählt.

Der Geschäftsführer des Centralverbandes, Herr Bueck, nahm Veranlassung, auf zwei Eingaben des näheren einzugehen, welche das Directorium den mafsgebenden Stellen überreicht hatte. Seitens der Handelskammer Magdeburg war das Verlangen gestellt worden, es möchten die Vertreter der wirtschaftlichen Vereinigungen sowohl aus dem Landeseisenbahnrathe wie auch aus den Bezirkseseisenbahnräthen entfernt werden. Das Directorium hat sich in einer an den Minister der öffentlichen Arbeiten von Thielen gerichteten Eingabe gegen dieses Verlangen der Magdeburger Handelskammer erklärt und darauf hingewiesen, daß die wirtschaftlichen Vereine für die Einrichtung der Bezirkseseisenbahnräthe zuerst thätig gewesen sind, sowie daß die Zusammensetzung der Bezirkseseisenbahnräthe und die Vertretung der wirtschaftlichen Vereine in denselben auf Gesetz beruhen. Die zweite Eingabe des Directoriums war an den Reichskanzler gerichtet. Im Anschlusse an den Antrag des Deutschen Landwirthschaftsrats, er möge als officieller Beirath in allen landwirtschaftlichen Fragen von der Regierung anerkannt und zugezogen werden, hatte der Deutsche Handelstag seinerseits für sich beauftragt, als officieller Beirath in allen Fragen des Handels und der Industrie anerkannt zu werden. Der Centralverband deutscher Industrieller ist gegen dieses Verlangen aufgetreten, weil die im Centralverband vereinigte Industrie die Gesamtheit der Handelskammern niemals als ihre Vertretung anerkannt hat, noch anerkennen kann. Hr. Bueck wies darauf hin, daß die Bestrebungen der im Centralverband vertretenen Industrien in Bezug auf die Zollpolitik und neuerdings auch in Bezug auf die Wahrung der Interessen der Landwirthschaft vom Deutschen Handelstage in Uebereinstimmung mit der großen Mehrheit der Handelskammern auf das Schärfste bekämpft worden seien. Dabei bemerkte der Redner, daß es sehr bedauert habe, daß er wegen der Sitzungen des Centralverbandes verhindert gewesen sei, am 9. April diese seine Anschauungen im Ausschusse des Handelstages zu vertreten. Es sei nun zu seiner Kenntniß gekommen, daß einige zum Centralverbande gehörige Handelskammern durch diese Eingabe sich beschwert erachtet haben; er habe bei Abfassung dieser Eingabe nicht annehmen können, daß diese zu den treuesten Mitgliedern des Centralverbandes zu zählenden Handelskammern, welche mit ihm die Interessen der Industrie in der wirkungsvollsten Weise vertreten haben, die in der Eingabe gemachten Feststellungen auf sich beziehen könnten; er erkläre darum ausdrücklich, daß sowohl er selbst wie der Vorsitzende des Directoriums, der die Eingabe mit unterzeichnet hat, nicht im entferntesten die Absicht gehabt haben, diesen Handelskammern irgendwie nahe zu treten oder gar anzuzweifeln, daß sie als vollberechtigte Vertreter der Industrie zu erachten seien. (Allseitiger Beifall.)

Nach einem einleitenden Referate des Hrn. General-Secretär Bueck über den oben bezeichneten Hauptgegenstand der Tagesordnung trat die Versammlung

in die Einzelberatung der außerordentlich zahlreich vorliegenden Abänderungsanträge zum Zolltarif ein. Auf eine Anfrage des Hrn. Director Jordan, ob die von einigen Zeitungen gebrachte Mittheilung richtig sei, wonach das Directorium des Centralverbandes deutscher Industrieller sich dahin ausgesprochen habe, daß der Weizenzoll auf 6 *M* erhöht werden solle, erklärt der Vorsitzende Hr. Vopelius, daß ein solcher Beschlusse seitens des Directoriums nicht gefaßt worden ist.

Am 12. April setzte der Ausschufs des Centralverbandes seine Beratungen über den Zolltarif fort, mit den Baumwollgeweben anfangend und zunächst die Anträge des Directoriums durchberathend. Wie am Tage vorher waren zahlreiche einzelne Sachverständige zugezogen. Nach Erledigung der Vorlage des Directoriums wurden die weiter schriftlich eingelaufenen Anträge durchberathen. Es wurde in Sachen des Kappferzoll folgendes Resolution gefaßt: „In Rücksicht auf die widerstrebenden Interessen innerhalb der im Centralverbande vertretenen Industrien versagt es sich der Ausschufs, positive oder negative Stellung zu dem Antrage auf Einführung eines Rohkupferzoll von 6 *M* zu nehmen.“ Hinsichtlich der Zollfreiheit für Gerbstoffe blieb der Ausschufs auf dem Boden seiner früheren Stellungnahme stehen und beschloß, für sie einzutreten. — Die Versammlung wurde  $\frac{1}{2}$  5 Uhr geschlossen.

## Verein deutscher Maschinenbauanstalten.

Die aus allen Theilen des Reichs besuchte Hauptversammlung des Vereins deutscher Maschinenbauanstalten fand am 12. April d. J. in Berlin unter dem Vorsitz des Geh. Commerzienraths H. Lueg aus Düsseldorf statt.

Dem von Ingenieur E. Schrödter-Düsseldorf erstatteten Geschäftsbericht ist zu entnehmen, daß der Verein seit Jahresfrist von 101 auf 145 Firmen angewachsen ist, von denen 61 zugleich der Gruppe der Dampfmaschinenbauer und 67 der Gruppe der Dampfkesselfabricanten angehören. Der deutsche Maschinenbau, der in der Periode der wirtschaftlichen Hochbewegung außerordentlich stark beschäftigt war, ist im vergangenen Jahr durch den allgemeinen Niedergang allenthalben mehr oder weniger in Mitleidenschaft gezogen worden.

Die Maschinenausfuhr hat im verfloffenen Jahre nach langjähriger ununterbrochener Steigerung einen wenn auch nicht bedeutenden Rückgang zu verzeichnen gehabt, sie betrug rund 220 000 t gegen rund 240 000 t im Jahre 1900. Demgegenüber steht aber ein Rückgang der Maschineneinfuhr von 30 000 t, so daß die Bilanz unseres Ansenhandels in Maschinen sich gegen das Vorjahr um 10 000 t zu Gunsten unserer Ausfuhr verbessert hat. Unser Haupt-Maschinenabnehmer ist wiederum, wie seit langen Jahren, Rußland, das 18 % unserer gesamten Maschinenausfuhr abnahm. Dann folgen Oesterreich-Ungarn mit 11 %, Frankreich mit 10,6 % und Italien mit 7 %. Wie die Maschineneinfuhr in Deutschland überhaupt, so ist auch diejenige aus den Vereinigten Staaten im verfloffenen Jahr zurückgegangen. Dagegen ist deren procentualer Antheil gestiegen und zwar in der Hauptsache auf Kosten Englands, denn Amerikas Antheil belief sich im verfloffenen Jahre auf 33 % gegen 27 % im Jahre 1900, während gleichzeitig der Antheil Großbritanniens von 43 % auf 35 % zurückging. Erfreulicherweise bricht sich auch im Auslande die Anerkennung der Güte der deutschen Maschinenfabricate mehr und mehr Bahn. Es wird dies glänzend bewiesen durch

die großen Lieferungen von Maschinen für Elektrizitätswerke, welche im Anschluß an die Pariser Weltausstellung in Auftrag gegeben wurden, durch Lieferung von Locomotiven nach Indien, durch Lieferung einer schweren Walzenzugmaschine bis in das Herz des amerikanischen Eisenindustriebezirkes.

Um so merkwürdiger, um nicht zu sagen komischer, mußte daher der Versuch eines Sir Richard Tangye wirken, den deutschen Maschinenbau durch eine in der englischen Presse veröffentlichte Zuschrift herunterzusetzen.\* Sir Richard Tangye theilte in dieser Zuschrift mit, daß eine ausländische Firma eine Dampfmaschine mit der auf der Platte in großen Buchstaben eingegossenen Aufschrift „Tangyes Birmingham“ als wirkliches Product dieser Weltfirma geliefert habe, welche Maschine sich als unbrauchbar gezeigt und bei genauer Untersuchung als eine von einem deutschen Fabricanten herührende schlechte Nachahmung herausgestellt habe. Der Geschäftsführer hat in seiner Eigenschaft als Redacteur von „Stahl und Eisen“ an die Zeitschrift „Engineer“ in London, die die Tangyesche Zuschrift zuerst veröffentlicht hatte, dann einen Brief gerichtet, in welchem er Sir Richard Tangye öffentlich anforderte, den Namen des deutschen Fabricanten oder der Mittelsperson zu nennen, widrigenfalls seine Zuschrift öffentlich als eine elende Verleumdung gekennzeichnet werden sollte, welche lediglich den Zweck habe, einen unbehaglichen Wettbewerb in der öffentlichen Meinung herunterzusetzen. Er hat

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902, Heft 2 S. 66 und Heft 3 S. 173.

sich sodann an die Firma des Briefschreibers, ferner an das Auswärtige Amt, die Deutsche Botschaft und das Deutsche Generalconsulat in London gewandt, auch auf privatem Wege versucht, Sir Richard zur Namensnennung zu bewegen, Alles vergeblich, und stellt er daher in der Sitzung wiederholt fest, daß der Urheber des Briefes den ihm gemachten Vorwurf der elenden Verleumdung an sich hat sitzen lassen, ohne Zweifel nur aus dem Grunde, weil es ihm nicht möglich gewesen ist, den Beweis für seine Behauptung zu erbringen.

Der Verein beschäftigte sich hierauf mit den zum neuen Zolltarif noch weiter zu unternehmenden Schritten, nahm den Bericht der Commission über Lieferungsbedingungen der Syndicate entgegen und beauftragte die Commission, die durch Zuwahl des Hrn. Otto Pancksch-Landsberg a. d. Warthe verstärkt wurde, mit weiteren Arbeiten in gleicher Richtung. Weiter wurde nach einem von Hrn. Brinkmann-Witten erstatteten Referat beschlossen, beim preussischen Handelsminister wegen Abänderung der bestehenden Vorschriften über die Anlage von Dampfhammern vorstellig zu werden, und schließlich wurden die von einer gemeinsamen Commission des Vereins deutscher Ingenieure, des Vereins deutscher Maschinenbauanstalten und des Verbandes der Dampfkesselüberwachungs-Vereine aufgestellten Vordrucke für Leistungsversuche an Dampfkesseln und Dampfmaschinen einstimmig angenommen. Die turnusmäßig ausscheidenden Vorstandsmitglieder wurden wieder und an Stelle des infolge seiner Ernennung zum Handelsminister angetretenen Hrn. Möller Hr. Prégardien-Deutz neu in den Vorstand gewählt.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Britische Hochofenstatistik.

Die „Iron and Coal Trades Review“ hat eine Statistik der britischen Hochofen nach dem Stande vom 31. März 1902 aufgestellt, deren Schlussergebnisse wir in nachstehender Tabelle wiedergeben.

Bezirk	Zahl der Hochofen		
	im Betrieb	auf der Drehe	im Bau bzw. Umbau begriffen
Durham und Northumberland	28	11	5
Cleveland	51	31	12
Northamptonshire	11	10	4
Südwest	19	46	7
West-County	22	22	6
Staffordshire und Worcestershire	18	24	7
Schottland	83	16	11
Derbyshire	25	14	5
Lancashire	20	17	3
Notts und Leicestershire	14	3	2
Nord Staffordshire	15	16	4
Süd- und West-Yorkshire	15	7	4
Lincolnshire	14	7	—
Shropshire	5	4	—
Nordwales	3	3	1
Gloucester, Somerset und Wilts	—	1	—
Insgesamt	343	232	71

### Schnelldrehtahl.\*

Das Ansehen, welches die Drehversuche der Bethlehem Steel Company mit dem Taylor-Whitestahl auf der Weltausstellung in Paris 1900 in der technischen Welt erregten, hat dem Berliner Bezirksverein deutscher Ingenieure Veranlassung gegeben, der Frage der Prüfung von Werkzeugstählen näher zu treten. Es wurde zu diesem Zweck ein Ausschuss ernannt, der auch die Stahllieferanten zur gemeinsamen Durchführung der Arbeiten einlud. In Nr. 89 1901 der „Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure“ hat dieser Werkzeugstahl-Ausschuss durch seinen Vorsitzenden, Chefingenieur Lasche, von der Allgemeinen Elektrizitätsgesellschaft, Berlin, über die angestellten Versuche und deren Ergebnisse einen umfassenden Bericht erstatten lassen, dem wir auszugsweise folgendes entnehmen:

Für die Versuche standen sieben Werkstätten ersten Ranges zur Verfügung, nämlich: Allgemeine Elektrizitäts-Gesellschaft, Berlin; Berliner Maschinenbau-A.-G. vorm. L. Schwartzkopf, Berlin; A. Borsig, Tegel.

\* Vergl. hierzu den Vortrag von Oberingenieur Otto Mulack über „Schnelldrehtähle und deren Anwendung“ im vorigen Heft, Seite 454.

Berlin; Deutsche Niles-Werkzeugmaschinenfabrik, Oberschneide bei Berlin; Kgl. Geschützgießerei, Spandau; Maschinenfabrik für Mühlenbau vorm. C. G. W. Kapler A.-G., Berlin; Siemens & Halske A.-G., Berlin. Obwohl nun diese Namen für die genaue Durchführung der Arbeiten sicherste Gewähr boten, war man doch der Ansicht, daß bei normalem Werkstattbetriebe die äußerste Grenze der Leistungsfähigkeit der Stähle und des Stahlmaterials nicht einwandfrei festgestellt werden könne, und es ergab sich daraus die Nothwendigkeit, eine Versuchsreihe anzuschließen, bei welcher alle im Wettbewerb stehenden Stähle das gleiche Material, die gleichen Werkstücke zu bearbeiten hatten. Die Deutsche Niles-Werkzeugmaschinenfabrik fand sich bereit, für diese Versuche eine ihrer normalen größeren Drehbänke zur Verfügung zu stellen, an welche die A. E.-G. einen entsprechend kräftigen Drehstrommotor für Einzelantrieb anbaute. Durch die Arbeiten in den Niles-Werken sollte unter Berücksichtigung der Lebensdauer der einzelnen Schneiden festgestellt werden: 1. welche Oberfläche in der Zeiteinheit bei gegebener Spantiefe, beliebigem Schnittgeschwindigkeit und beliebigem Vorschub abgedreht werden kann, und 2. welches Gewicht an Spänen unter Verwendung größter Spantiefen und ohne Festlegung einer der genannten Größen heruntergedreht werden kann.

Als Versuchsstücke wurden für die Bearbeitung Walzen aus Gufseisen (Grangufs), Stahlgufs und geschmiedetem oder gewaltem Siemens-Martin-Stahl in verschiedener Festigkeit in Aussicht genommen.

Die Definition „Schnelldrehstahl“ gab ihren Ausdruck darin, daß das Arbeiten der einzelnen Schneide bei den Versuchsreihen in den Niles-Werken nur bis zur Dauer von 2 Stunden fortgesetzt wurde, mit der Begründung, daß „Schnelldrehen“ gleichbedeutend sei mit: viel Späne in kurzer Zeit, und daß es im Werkstattbetriebe zumeist wohl auch zulässig sei, nach 2 Stunden ununterbrochener Arbeit einen neuen Stahl einzuspannen.

Der Ausschuss trat mit diesem Programm an solche Stahlfirmen heran, welche bis dahin mit Ergebnissen über Schnelldrehstähle bereits an die Öffentlichkeit getreten waren; die folgenden Firmen sagten ihre Theilnahme an den Versuchen zu: Bergische Stahl-Industrie G. m. b. H., Gufstahlfabrik, Remscheid; Gebr. Böhler & Co. A.-G., Wien-Berlin; Poldi-Hütte, Tiegelfußstahlfabrik, Wien-Berlin. Von diesen drei Firmen wurden die Arbeiten mit vollem Eifer aufgenommen und gemeinsam am zum Schluss mit größter Anpönerung von Zeit und Mühe durchgeführt.

In den oben genannten sieben Werkstätten wurden hauptsächlich Dreharbeiten, aber auch einige Hobelarbeiten durchgeführt. In der Werkstatt der Maschinenfabrik für Mühlenbau vorm. C. G. W. Kapler A.-G. wurden ausschließlich Hartgufswalzen mit Spezialstählen gefertigt. Ferner sind in den Werkstätten vielversprechende Versuchsarbeiten zur Herstellung von Fräsern aus den später genannten Stahlsorten aufgenommen worden. Die Werkstücke gestatteten meist die Abnahme eines kräftigen Spanes, waren aber infolge der Vielseitigkeit der Fabricate der beteiligten Firmen verschiedenartig gestaltet. Die einzelnen Stähle konnten in den Werkstätten nicht immer zur vollen Geltung kommen; vielmehr war die Grenze der Leistungsfähigkeit sehr oft durch die Form des Werkstückes oder durch die Werkzeugmaschine gegeben.

Die zweite Versuchsreihe in den Niles-Werken erstreckte sich nur auf Dreharbeiten, und zwar wurde, wie oben gesagt, angestrebt, in der Zeiteinheit möglichst viel Späne und eine möglichst große abgedrehte Oberfläche zu erhalten. Bei den Versuchen auf Spanmenge wurde den Stahllieferern die Wahl von Schnittgeschwindigkeit, Vorschub und Spantiefe überlassen; für die Versuche auf Oberfläche wurde eine Spantiefe von  $\frac{3}{16}$  Zoll = rd. 4,8 mm vorgeschrieben. Die Ergebnisse

dieser Versuchsreihen sollten zeigen, welche Leistungen von den Werkstätten anzustreben und welche Ergebnisse mit dem Stahlmaterial heute erreichbar sind.

Die Ergebnisse fielen auch naturgemäß für einige Materialien weit besser aus als diejenigen der Werkstätten. Hier war die Grenze der Leistungsfähigkeit durch den Stahl selbst gegeben und nicht durch Werkstück oder Werkzeugmaschine eingeengt. Leider brachten die gemeinsame Durchführung der Versuche, der angestrebte Vergleich der concurrenden Stahlmarken sowie auch die geringe Anzahl Werkstücke gewisse andere Beschränkungen mit sich. Bei jedem Schnitt wurde sofort mit den jeweils höchsten Schnittgeschwindigkeiten, Vorschüben und Spantiefen angesetzt, um günstige Ergebnisse zu erzielen. Eine allmähliche Steigerung war nicht möglich; auch konnte der verschiedenen Härte des Materials, den porösen Stellen und der auch sonst oft recht ungünstigen Beschaffenheit der Kraste nicht genügend nachgegangen werden; bessere Stellen des Materials hätten wiederum schneller bearbeitet werden können. Andererseits war wieder nicht genug Kraste vorhanden, um die höchste Leistung und Lebensfähigkeit der Stähle hierauf endgültig festzustellen. Die Kraste jeder Welle mußte in drei gleichen Theilen den Firmen zur Bearbeitung überwiesen werden. Dabei kam es vor, daß beim Angriff des zur Verfügung stehenden Theiles einmal zu wenig Span genommen und so die Leistungsfähigkeit nicht ausgenutzt wurde, andererseits wurde bei dem Bestreben, die Höchstleistung des Stahles zu finden, ein zu kräftiger Span angesetzt und dadurch die Lebensdauer der Schneide verkürzt. So sind auch die Ergebnisse der Niles-Versuche durchaus nicht vollkommen; immerhin war aber hier den Stahlfirmen eine erste günstige Gelegenheit geboten, die verschiedensten Materialien zu bearbeiten und hieran selbst noch weiter zu lernen und die Verwendung der Stähle weiter zu vervollkommen.

Die geprüften Stahlsorten waren den Herstellungsverfahren ihrer Schneide nach: a) an der Luft gehärtet — naturhart — oder nach bekanntem Verfahren in Wasser leicht abgeschreckt, b) nach einem geheimen Verfahren gehärtet. Die geheim gehärteten Stähle wurden von den Stahlfirmen fertig und geprüft bezogen. Sie lassen sich wie alle anderen Stähle wieder nachschleifen; sobald jedoch der gehärtete Theil des Stahles abgenutzt ist, muß der Stahl, ähnlich wie es bei den Feilen allgemein üblich ist, an den Stahlfabricanten eingesandt werden. Diese Bedingung bleibt wenigstens so lange noch bestehen, bis das betreffende Härtverfahren patentlich geschützt ist; danach lassen sich die Härteneinrichtungen wenigstens von größeren Werken beschaffen. Nachstehend sind die von den einzelnen Stahlfirmen bei den vorliegenden Arbeiten einschließend der Versuche in den Niles-Werken gebrauchten Stähle und Stahlmarken aufgeführt.

Stahlfabricant	Anzahl	luftgehärtet Marke	Anzahl	geheim gehärtet Marke
Bergische Stahlindustrie . .	64	L	—	—
Gebr. Böhler . .	16	Titan-Boreas	78	Rapid
Poldi-Hütte . .	86	Diamant 000	13	Schnelldreher

Titan-Boreas von Gebr. Böhler und Marke L der Bergischen Stahlindustrie werden beim Härten rothglühend gemacht, d. h. auf rd. 850° C. erhitzt und dann an der Luft vollständig abgekühlt. Poldi-Diamant 000 ist zwecks Härtung hellrothglühend auf 910 bis 960° C. zu erhitzen. Die Bergische Stahlindustrie hat auch einige ihrer Stähle, Marke L, nur bis zur Dunkelröthe an der Luft abkühlen lassen und alsdann im Wasser abgeschreckt.

Die drei Stahlfirmen selbst aufzertelten sich zur Frage der geheim gehärteten im Gegensatz zu den naturharten Stählen wie folgt:

Der Bergischen Stahlindustrie war die Möglichkeit der Herstellung von Drehstäben für hohe Schnittgeschwindigkeiten und Spankräften nichts Neues; neu war aber der Markt dafür, d. h., daß man mit Hilfe von entsprechend stark construirten Drehbänken in der Beanspruchung der Stähle viel weiter gehen könne, als dies bisher geschehen war. Die Zusammensetzung der zubereiteten Stähle war der Bergischen Stahlindustrie ebenfalls kein Geheimniß; es seien Legirungen von Eisen und Kohle, Mangan, Wolfram, Chrom, Titan u. s. w. Die Höhe dieser Zusätze bedinge die Widerstandsfähigkeit der Stähle; je höher sie seien, desto schwieriger sei der Stahl zu verarbeiten. Die Bergische Stahlindustrie hat es demgemäß für richtig gehalten, die Legirungen so zu wählen, daß es dem Verbraucher noch möglich ist, die Verarbeitung des Stahles nach genauer Anweisung selbst vorzunehmen. Sie hat aus diesem Grunde und mit Rücksicht darauf, daß die Leistungsfähigkeit bester naturharter Stähle bereits so hoch liegt wie diejenige der gegenwärtig allgemein benutzten Werkzeugmaschinen, von der Herstellung zubereiteter Stähle bisher abgesehen und für die Versuche nur ihren Luftwärter, Marke 1., zur Verfügung gestellt.

Die Poldi-Hütte hat nur wenige Arbeiten mit ihrem Schneldrehwerk ausgeführt. Sie erklärte, daß sie ihre zubereiteten Messer, Marke Schneldrehwerk, erst dann ihren Abnehmern empfehlen werde, wenn sie die Leistungen ihres Selbsthärter, Marke Diamant, sehr wesentlich übertreffen würden. Eine Marktware für derartige höhere Leistungen mit der für den Abnehmer unbedingt notwendigen Gleichmäßigkeit herzustellen, sei heute noch nicht genügend gesichert. Andererseits hat die Poldi-Hütte bei einigen wenigen Versuchen in den Werkstätten der Ausschufsmittglieder gezeigt, daß sie wohl in der Lage ist, Schneldrehwerk zu liefern, welche ganz hervorragende Leistungen aufweisen. Dies waren jedoch Einzelmesser, die als Marktware heute noch nicht bezeichnet werden können.

Gebr. Bühler dagegen haben sich bereits seit vier Jahren mit der Herstellung von Rapidstahl befaßt und sind infolgedessen in der Fabrication so weit vorgeschritten, daß sich bei der Herstellung des Stahles nicht mehr als 3% Ausschuss ergeben sollen. Sie versicherten, daß der benutzte Rapidstahl ihrer heutigen Marktware entspreche, und daß diese gleichmäßig sei und nicht nur einige zufällig hervorragend gute Stähle aufweise. Der Ausschuss hielt es mit Rücksicht auf die vielfach bestehenden Vorurtheile für geboten, gerade diesen Rapidstahl auf Gleichmäßigkeit des Fabricates zu prüfen. In den einzelnen Werkstätten wurde demnach von den Mitgliedern eine genügende Anzahl Stähle benutzt und festgestellt, daß hierbei nicht mehr Ausschuss zu verzeichnen war als bei jeder anderen bisher bekannten Stahlsorte.

In Bezug auf den Rapidstahl sei noch erwähnt, daß ersich laut Mittheilung von Gebr. Bühler in Legirung und Härtung ganz wesentlich vom Taylor-Witke-Stahl unterscheidet. Ferner theilte die Firma mit, daß sich jedes einzelne Messer, entsprechend seinen Abmessungen, um 40 bis 80 mm abschleifen läßt, ehe die Schneide erneuert zu werden braucht.

Bezüglich der Art und Weise, wie die Ergebnisse aufgezeichnet wurden, müssen wir auf die Quelle selbst verweisen, in welcher in Form von Tabellen und graphischen Darstellungen ein reiches Material geboten wird. Im folgenden mögen aber noch die Durchschnittsergebnisse des Riffelns von gedrehten und geschliffenen Hartgufswalzen mittels Spezialstählen wiedergegeben werden. Für die Versuche wurden nur Walzen gleichen Ursprunges verwendet, deren Abmessungen stets dieselben waren. Die Versuche wurden mit der bisher bestbewährten Schnittgeschwindigkeit von 7,5 mm/sk ausgeführt. Die Härtung der Spezialstähle blieb den Stahlwerken überlassen.

#### Durchschnittsergebnisse der Riffelversuche.

Firma	Stahlmarke	Schnittgeschwindigkeit in mm/sk	eingesammi abgegraben in kg	eingesammi abgegraben in qm	Arbeitsdauer bis zum Stumpfwerden des Stähles in Min.
Bergische Stahlindustrie	Riffelstahl	7,5	0,146	0,137	309,56
Gebr. Bühler & Co.	Special	7,5	0,192	0,179	357,88
Poldihütte	0 X	7,5	0,097	0,087	184,73

Der Ausschuss trat am 15. Februar 1901 zusammen und konnte am 12. Juli 1901 seine Schlafsessung abhalten. Insgesamt wurden von ihm über 800 Versuche bzw. Bearbeitungen mit rd. 260 verschiedenen Stählen ausgeführt. Die mitgetheilten Ergebnisse konnten, wie es im Schlusswort des Berichtes heißt, selbstverständlich nicht erschöpfend gestaltet werden. Sie sollen jedoch weitere Kreise zum Vergleich mit den in der eigenen Werkstatt erzielten Leistungen anregen und dazu auffordern, den Leistungen der Werkzeuge und des Werkzeugstahles an sich eine erhöhte Aufmerksamkeit zu widmen. Immer noch mehr müsse der Werkstattingenieur erkennen, welche Mittel ihm zur Verfügung gestellt werden können, um die Leistungsfähigkeit seiner Werkstätten zu erhöhen.

#### Eine moderne amerikanische Gießerei.

Über Anlage und Betrieb der im Jahre 1898 errichteten Gießerei der General Electric Company zu Schenectady, New York, berichtet Kohrer in „Cassier's Magazine“ vom Februar 1902.

Die Anlage hat 226 m Länge bei 42,67 m Breite und bedeckt einen Flächenraum von über 1,22 ha. Hierbei sind die zahlreichen Vorrathsschuppen für Sand, Koks u. s. w. nicht mit eingeschlossen. Das Gebäude besitzt ein Eisen-Gerippe und Ziegelwände. Die Säulen stehen in Entfernung von 12,19 m und ruhen auf Betonpfählen, die durch Steinwände verbunden sind. Besonderes Gewicht wurde auf ausreichende Belichtung der Arbeitsräume gelegt. Zu diesem Zwecke läuft auf beiden Seiten des Daches je ein 6,705 m weiter Streifen von Drahtglas über der Haupthalle durch die ganze Länge des Gebäudes. Diese Streifen gehen zusammen mit den zahlreichen großen Fenstern an Längs- und Giebelseiten ein ausgezeichnetes Oberlicht. Die Beleuchtung bei Nacht geschieht durch 65 Gaslampen, außerdem ist noch der Gebrauch von Glühlampen beim Setzen der Kerne und ähnlichen Arbeiten vorgesehen. Die Heizung des Gebäudes geschieht durch warme Luft.

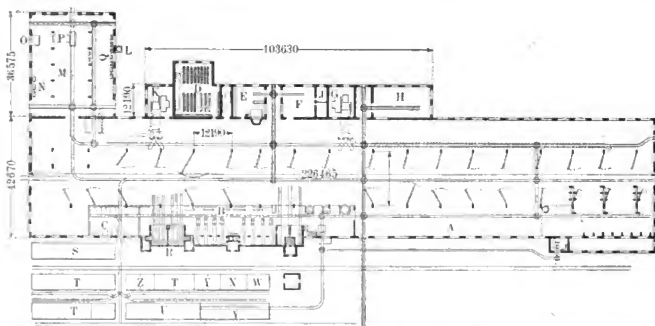
Die allgemeine Anordnung der Gießerei geht aus dem Grundriss (Seite 531) hervor. Den Haupttheil des Gebäudes nimmt die Formerei ein. In dieser ist besonders die umfassende Anwendung von Formmaschine erwähnenswerth, von denen 36 im Betrieb sind. Die mit Hilfe derselben dargestellten Gufstücke wiegen rund 0,5 kg bis 500 kg. Die Formmaschinen werden in allen Fällen gebraucht, wo eine größere Zahl gleicher Abgüsse angefertigt werden soll. Die Vortheile derselben sind: größere Gleichmäßigkeit der Abgüsse, größere Production und Ersparnis an Zeit und Kosten. Die Maschinenformerei hat, obgleich erst kürzlich eingeführt, bereits einen großen Theil der Handformerei verdrängt.

Der Transport in der Haupthalle wird von 4 Laufkränen von 40, 90, 15 und 10 t Tragkraft besorgt. Die Seitenhallen enthalten 7 Kräne von 5 und 7 t

Tragkraft. In der Putzerei sind ein 10-t-Laufkahn in der Mitte und 3 Handkrahne an den Seiten für die Hebung kleinerer Gufstücke angeordnet. Alle Säulen der Haupthalle sowie die Krahenträger sind mit Lagern zur Aufnahme transportabler Drehkrahne versehen, welche 5 t Tragkraft und elektrischen Antrieb haben. Eine besondere Eigenthümlichkeit der letztgenannten Krahne ist ihre leichte Beweglichkeit; sie können von einem der großen Laufkrahne aufgehoben und nach Bedarf an einer anderen Säule befestigt werden. Der ganze Transport nimmt, einschließlich der Verlegung der elektrischen Anschlüsse, nur 5 bis 7 Minuten in Anspruch. Zum Transport der Rohmaterialien, Gufstücke u. s. w. dienen 3 Schienengeleissysteme von

### Kupplungsapparat „Automat“ von Adolf Bleichert & Co., Leipzig-Gohlis.

Bei den modernen Bleichertschen Ausführungen ist der Kupplungsapparat, durch welchen der Wagen mit dem Zugseil verbunden wird, direct mit dem Laufwerk combinirt. Der Kupplungsapparat ist dabei in seiner Wirkung vollständig automatisch und unabhängig von der Aufmerksamkeit der Bedienungsmannschaft. Die Klemmwirkung wird durch das Eigengewicht der Wagen erzielt und durch eine Hebelübertragung derart vergrößert, daß sie auch für die größte Steigung mit absoluter Sicherheit genügt. Nachstehend ist ein Bleichertscher Seilbahnwagen mit dem



Gießerei der General Electric Company in Schenectady.

A Formmaschinen. B Kernmacherei. C Sandmischer. D Waschraum. E Modellraum. F Modellraum. G Heizraum. H Formkastenraum. J Vorrathsaum. K Holz- und Ventilatorraum. L Exhauster. M Putzerei. N Wasserbehälter. O Bureau. P Waage. Q Scheuerrummeln. R Kernöfen. S Kernkästen. T und U Formsand. V Koksaum. W und X Feuerfestes Material. Y Kohle und Thon. Z Kohle.

etwa 1950, 518 und 1340 m Länge und bezw. 545, 914 und 1435 mm Spurweite.

Die 4 Cupolöfen, System Colliat haben ein Durchsatzvermögen von 17, 11, 7 und 12 t in der Stunde. Der Wind wird durch zwei Centrifugalgebläse mit elektrischem Antrieb geliefert. Die Gichtbühnen nehmen das Rohmaterial für zwei Chargen auf. Roheisen, Schrott und Koks werden mittels elektrischen Aufzugs auf die Gicht befördert und dort auf besonderen Wagen gewogen. Zum Trocknen der Gufstücken dient eine Anlage von 9 Mälletöfen. Die Trockenwagen werden mit comprimierter Luft bewegt. Zu diesem Zwecke befindet sich auf dem Boden vor jedem Wagen ein 6zölliger Cylinder, dessen Kolbenstange an dem Wagen befestigt ist. Die Steuerung wird durch einen Dreiweghahn bewerkstelligt. Ferner sind die Wagen so eingerichtet, daß ihre schmalen Seiten genau die Thüröffnung des Ofens verschließen, sowohl in der Innen- als auch in der Außenstellung. Zum Trocknen der feststehenden großen Formen dient Wind, welcher von elektrisch betriebenen Ventilatoren geliefert und in dem ringförmigen, hohlen Mantel eines kleinen Koksofens erhitzt wird. Die Gufswaarenzeugung beträgt 550 t in der Woche.

neuesten, patentirten Knupplungsapparat „Automat“ auf einer Steigung von 45° wiedergegeben, ein Beweis für die sichere Wirkungsweise dieses Systems.

Um durch das Eigengewicht des Wagens eine Klemmwirkung zu erzielen, muß die Wagenlast mit dem Gehänge sich im Laufwerk auf- und abwärts bewegen können. Diese Auf- und Abwärtsbewegung wird zum Öffnen und Schließen der Klemmböden benutzt, welche das Zugseil ergreifen und den Wagen an dasselbe festklemmen. Durch die Aufwärtsbewegung werden die Klemmböden geöffnet, durch die Abwärtsbewegung geschlossen. Bei geringeren Steigungen genügt eine Hebelübertragung von 1:2½, bei starken Steigungen eine solche von etwa 1:4, um eine genügende Klemmwirkung zu erzielen. Die Auf- und Abwärtsbewegung des Wagengehänges mit der Last im Gehänge ist nun dadurch ermöglicht, daß der die beiden Schildplatten des Laufwerkes verbindende Mittelkörper einen Rahmen bildet, in welchem ein Schlitten sich auf- und abwärts bewegen kann. In diesem Schlitten ist der Mittelbolzen gelagert, welcher seinerseits das Gehänge trägt. Der Mittelbolzen ist rechts und links von dem Laufwerk mit je einer Rolle versehen, welche auf Flachseisenbahnen auflaufen

können und dann das Gehänge tragen, während das Laufwerk auf der Hauptschiene sich weiter bewegt. Sind die Klemmböcken geschlossen und sollen dieselben behufs Anknüpfung an das Zugseil geöffnet werden, so läßt man das Gehänge auf den kleinen Stahlrollen horizontal weiterlaufen, senkt dagegen die Schiene, welche das Laufwerk trägt, so daß hieraus eine Aufwärtsbewegung des Schiebers und des Gehänges gegenüber dem Laufwerk resultirt und die Klemmböcken sich öffnen. Nachdem das Zugseil sich in den Apparat selbstthätig eingeführt hat, senkt man nunmehr die Kuppelschienen, die das Gehänge tragen, hierdurch sinkt der Schieber mit dem Gehänge nach unten, die Klemmböcken schließen sich und pressen das Zugseil unter dem Einfluß der Wagenlast. Der Arbeiter hat dabei nichts weiter zu thun, als den Wagen vor sich her zu schieben, bis er vom Zugseil ergriffen wird. Nachdem der Wagen festgeklammert ist, schwebt der Schieber frei im Laufwerk und übt während des ganzen Weges stets den gleichen, zum Kuppeln erforderlichen Druck aus. Ein Lockerwerden oder Nachlassen auf der Strecke ist also nicht möglich.



Wenn das Zugseil dünnere Stellen besitzt und wenn mehrere einzelne Strecken mit besonderen Zugseilen von verschiedenen Durchmessern zusammen arbeiten, so wird der Unterschied innerhalb der in der Praxis vorkommenden Grenzen von dem Apparat selbst ausgeglichen, da der nach unten freie Schieberweg hierzu genügend groß bemessen ist. Ein Nachstellen des Apparates ist also nicht notwendig, derselbe ist auch in dieser Hinsicht unabhängig von der Aufmerksamkeit der Arbeiter.

Je nach den Umständen kommen zwei verschiedene Arten des Automaten zur Anwendung, entweder der Apparat mit Oberseil, bei welchem das Zugseil oberhalb und seitlich von dem Trageil angeordnet ist. Diese Ausführungsart gestattet die selbstthätige Durchführung von Curven jeder Art auf der Bahnstrecke ohne Lösen des Wagens vom Zugseil, das heißt mit gleicher Sicherheit, wie die Durchfahrung der freien Strecke. Hiermit ist den Bleichertschen Drahtseilbahnen ein weiteres ausgedehntes Feld ihrer Verwendbarkeit nicht allein zur Vermeidung von Schwierigkeiten beim Terrainerwerb, sondern besonders für Anlagen innerhalb von Fabriken gesichert und sind derartige Anlagen auch bereits in großer Zahl zur Ausführung gelangt, die ohne Anwendung des Bleichert-

schen Apparates nicht hätten ausgeführt werden können. Die zweite Ausführungsart ist diejenige mit Unterseil. Dieselbe gelangt für Anlagen in sehr schwierigem Gelände zur Anwendung und gestattet Steigungen von 45° und darüber. Der Apparat wirkt bei dieser und auch größeren Steigungen mit absoluter Zuverlässigkeit und es können infolge seines selbstthätigen Functionirens mit diesem System auch unter den schwierigsten Verhältnissen Drahtseilbahnen mit den größten Leistungen und vollkommenster Sicherheit ausgeführt werden.

Zu bemerken ist, daß beide Anordnungen für beide Fahrrichtungen ohne weiteres verwendbar sind und daß der Apparat infolge der automatischen und vollständig stoßfreien Anknüpfung die Anwendung von Zugseilgeschwindigkeiten von 2,5 bis 3 m anstandslos gestattet, wodurch die Leistungsfähigkeit der Bleichertschen Drahtseilbahnen ganz erheblich gesteigert wird. Auch bleibt der Raum für den Arbeiter in den Stationen frei, namentlich bei Anwendung des Apparates mit obliegendem Zugseil.

Die Anwendung des in allen Einzelheiten theoretisch und praktisch erprobten Bleichertschen Automaten ist als ein bedeutender Fortschritt im Drahtseilbahnbau zu bezeichnen.

#### Versuch an einer Kraftgasanlage.

In der „Zeitschrift des Bayerischen Dampfkessel-Revisions-Vereins“, Heft 2 d. Js. wird über einen, an einer Dowson'schen Kraftgasanlage angestellten Versuch berichtet, dessen Zweck die Ermittlung der Leistung, des Brennstoff- und Kühlwasserverbrauchs beim Betrieb eines Compressors war. Der Gasmotor war ein Viertaktmotor mit folgenden Hauptabmessungen:

Cylinderdurchmesser . . . . .	381 mm
Kolbenhub . . . . .	600 „
Kolbenwegraum . . . . .	75,2 cdm
Compressionsraum . . . . .	27,2 „

Der Motor besitzt Ventilsteuerung und gesteuerte Glührohrzündung; die Regulierung besorgt ein Centrifugalregulator, welcher den auf der Steuerwelle sitzenden Einlaßsnocken verschiebt, wodurch zeitweise die Gasfüllungen ausfallen. Der Cylinder, der Zündkopf und das Anlaßventilhäuse werden durch Wasser gekühlt. Durch Zahnräderverlege betreibt der Motor einen Compressor, außerdem mittels Riemenscheibe eine Transmission mit verschiedenen Arbeitsmaschinen. Der Generator wird mit Anthracitaufkohle, der Dampfkessel mit Saarseehenkoks geheizt; 100 kg der ersteren kosten im Generatorraum 2,87 M, des letzteren 3,82 M.

Anthracit und Koks wurden dem Heizer zugegeben; von beiden nahm man Durchschnitts- und Feuchtigkeitsproben, die zur Bestimmung ihres Heizwerthes der Großh. chem. techn. Prüfungs- und Versuchsanstalt in Karlsruhe zugesandt wurden. Nach dem Berichte genannter Anstalt hatte der Anthracit einen Heizwerth von 7296 W.-E., der Koks einen solchen von 6699 W.-E. Um ein zu rasches Verlegen des Rostes zu verhindern, wird der im gewöhnlichen Betrieb zu verheizende Anthracit ausgesiebt. Dies geschah auch mit dem während des Versuches zur Verheizung gelangenden und zwar vor dem Wiegen; der Siebverlust ergab sich zu 8%; die abgeseigte Kleinkohle wird in der Versuchsanlage nicht verwendet.

Zur Bestimmung des Kühl- und Reinigungswassers für den Motor und die Gaserzeugung wurden während des Versuches wiederholt in einem geeigneten Gefäße 200 Liter Wasser aufgefangen und die hierzu erforderliche Zeitdauer beobachtet. Zu- und Abflusstemperatur des Motorkühlwassers wurden gemessen. Während des Versuches ermittelte man auch den Verbrauch an Cylinder- und Maschinenöl für den Motor.



Versuchstag . . . . .	7. Mai 1901
Dauer des Versuchs . . . . . Stdn.	8,833
Auzahl der zur Berechnung gezogenen Diagramme . . . . .	49
Umdrehungszahl i. d. Minute . . . . .	143,1
Explosionszahl i. d. Minute . . . . .	50,7
Mittlerer indicirter Druck . . . . . kg/qcm	2,92
Indicirte Leistung . . . . . PS	24,8
Dampfspannung im Kessel . . . . . kg/qcm	3,9
Gesammbrennstoffverbrauch an:	
a) Anthracit . . . . . kg	143,6
b) Koks . . . . . "	38,0
Brennstoffverbrauch i. d. Stunde:	
a) Anthracit . . . . . kg	16,27
b) Koks . . . . . "	4,3
Brennstoffverbrauch für die Indicatorpferdestärke n. Stunde:	
a) Anthracit . . . . . kg	0,656 (0,708*)
b) Koks . . . . . "	0,173
Insgesamt	0,829 (0,881*)
100 kg Brennmaterial kosten:	
a) vom Anthracit . . . . . M	2,87
b) vom Koks . . . . . "	3,82
Brennmaterialkosten für die Indicatorpferdestärke u. Stunde:	
a) Anthracit . . . . . S	1,89 (2,04*)
b) Koks . . . . . "	0,66
Insgesamt	2,55 (2,70*)
Kühlwasserverbrauch:	
a) für den Motor i. d. Stunde . . kg	866
i. d. Stunde für die Indicatorpferdestärke . . . . . "	34,9
b) i. d. Gasreinigung i. d. Stunde . "	210,5
i. d. Stunde für die Indicatorpferdestärke . . . . . "	8,5
Insgesamt in der Stunde für die Indicatorpferdestärke . .	43,4
Kühlwassertemperaturen für den Motor:	
a) Zufuß . . . . . °C	13
b) Abfuß . . . . . "	55
Schmierölverbrauch i. d. Stunde:	
Cylinderöl (100 kg = 65 M) . . . S	20,8
Triebwerksöl (100 kg = 65 M) . . . "	7,8
Fett (100 kg = 48 M) . . . . . "	1,9
Insgesamt	30,5
Schmierölverbrauch für die Indicatorpferdestärke i. d. Stunde: . . . . .	1,23
Heizwerth: a) Anthracit . . . W.-E.	7296
b) Koks . . . . . "	6699
Aufgewandte Wärme f. d. Indicatorpferdestärke und Stunde	
Anthracit . . . . .	4786
Koks . . . . .	1159
Insgesamt . . . . .	5945
Wärmevertheilung:	
In indicirte Leistung verwandelt:	
631	
5945 · 100 = % . . . . .	10,6
Mit d. Motorkühlwasser abgeführt:	
349,42	
5945 · 100 = % . . . . .	24,7
Verloren mit den Gasen:	
Verluste bei der Gaszerzeugung	
Verluste bei der Gaskühlung und Reinigung . . . . .	64,7

\* Einschließlich 8 % Siebverlust.

Alle wesentlichen Ergebnisse der Versuche sind in vorstehender Tabelle zusammengestellt. Derselben ist zu entnehmen, daß bei einem mittleren indicierten Druck von 2,92 kg/cm, bei 50,7 Zündungen und 143,1 Umdrehungen i. d. Minute die mittlere indicierte Versuchsleistung 24,8 Pferdestärken betrug. Der Brennstoffverbrauch für die Indicatorpferdestärke und Stunde wurde zu 0,656 + 0,173 = **0,829** g ermittelt; die Brennstoffkosten für die gleiche Leistungseinheit berechnen sich sonach zu 2,55 „. Unter Berücksichtigung des ermittelten Siebverlustes von 8 % erhöht sich der Anthracitverbrauch auf 0,708 kg und damit der Gesamtwert des Brennstoffes für die Indicatorpferdestärke i. d. Stunde auf 2,70 „. Der stündliche Gesamtwasserverbrauch zu Kühl- und Reinigungszwecken ergab sich zu 43,4 g für die Indicatorpferdestärke; der Speisewasserverbrauch eines kleinen Dampfkessels ist in diese Zahl nicht eingeschlossen.

Nach einem abgenommenen Indicatorgramme bemafs sich der Compressionsenddruck zu 3,2 kg/qcm und der gröfste Explosionsdruck zu 13,5 kg/qcm. Der mittlere indicirte Druck schwankte während des Versuches nach den abgenommenen Diagrammen zwischen 2,55 kg/qcm und 3,90 kg/qcm.

Bezüglich des Schmierölverbrauches wird aus der Tabelle entnommen, daß die stündlichen Gesamtkosten für Zylinder- und Maschinenöl, sowie konsistentes Fett bei den in der Tabelle ebenfalls angegebenen Einheitspreisen für die Indicatorperdestärke 1,23  $\phi$  ausmachen. Die Brennstoff- und Schmierölkosten für die Indicatorperdestärke betragen sonach einschließlich des Siebverlustes  $2,70 + 1,23 = 3,93 \phi$ .

Von der dem Generator und Dampfkessel mit dem Brennstoff zugeführten Wärme wurden 10,6 % in indirekte Arbeitsleistung verwandelt, 24,7 % wurden mit dem Motorkühlwasser abgeführt und 64,7 % gingen mit den Abgasen und bei der Gaserzeugung verloren. Bei Beurtheilung dieser Ergebnisse ist zu berücksichtigen, daß die Anlage schon im Jahre 1888 errichtet wurde.

# Ueber die Ausdehnung verschiedener Stahlsorten bei hohen Temperaturen

haben nach dem Vorgange von Le Chatelier nun auch Georges Charpy und Louis Grenet Versuche angestellt und deren Ergebnisse der Pariser Akademie am 3. März d. J. mitgeteilt. Auch die Untersuchungsmethode beziehungsweise den Apparat haben sie nur wenig abgeändert oder vervollkommen, indem sie ebenso wie Le Chatelier und Coqueau der Methode von Pogendorf folgten und mittels eines Spiegels aus geschmolzenem Quarz die Ausdehnung der Stahlproben und eines Porzellan-Trägers verglichen.

Der Heizapparat ist eine Röhre aus feuerfestem Thon, die von einer Platinspirale umgeben ist, durch welche ein elektrischer Strom läuft; nm die Röhren ist Asbest-Schnur von nach den verschiedenen Stellen wechselnder Dicke gewickelt, nm die Temperatur auszugleichen und einer eventuellen Abkühlung vorzubeugen; die in der Mitte und an den beiden Enden der untersuchten, 0,06 m langen Stahlprobe angebrachten drei Pyrometer stimmen infolgedessen bis auf 0,5 bis 6° miteinander überein. Der Porzellanträger ruht nicht auf der Heizröhre auf, er stellt eine Welle dar, die durch den ganzen Heizapparat hindurchgeht und auf zwei äußeren Stützen ruht, so dafs sie nm das Stahlstück sich symmetrisch zur Ofenachse und in gleichem Abstände von dessen Wänden anordnen lassen, was wegen der Konstanz der Temperatur nöthig ist. Indem man an Stelle des

Stahlstückes eins von Porzellan bringt, überzeugt man sich, daß sich der Träger nicht in der Hitze verbiegt. Die Ausdehnung des Trägers wurde bestimmt durch Vergleichung mit derjenigen von Quarz parallel zu seiner Achse und zu  $4 \times 10^{-6}$  gefunden, wenn man die mittlere Ausdehnung des Quarzes zwischen 15 und 570° zu 0,70 % annimmt. Das Pyrometer wurde nicht zur Seite der Stahlprobe angebracht, sondern in einem in die Probe gebohrten Loch.

Die beiden genannten Forscher theilen zunächst die Ergebnisse mit, die sich auf ausgeglichenen Stahl in denjenigen Temperatur-Intervallen beziehen, in denen er keiner Umwandlung unterworfen ist, und behalten sich vor, auf das Studium der Umwandlungsperioden und der kalt gehämmerten und der gehärteten Stahlstücke zurückzukommen. In der folgenden Tabelle sind die direct erhaltenen, in keiner Weise corrigirten Versuchsergebnisse mit einer Anzahl von Kohlenstoff-Stahlsorten zusammengestellt:

Zusammensetzung des Stahls						Mittlere Ausdehnungs-Coefficienten bei			
C	Mn	Si	P	S		15–200°	200°–500°	500°–650°	
0,03	0,01	0,03	0,013	0,023		$11,8 \times 10^{-6}$	$14,3 \times 10^{-6}$	$17,0 \times 10^{-6}$	$24,5 \times 10^{-6}$ zwischen 880° und 950°
0,25	0,04	0,05	0,010	0,010		11,5	14,5	17,5	23,3 „ 800° „ 950°
0,04	0,12	0,14	0,009	0,010		12,1	14,1	16,5	23,3 „ 720° „ 950°
0,93	0,10	0,05	0,005	0,010		11,6	14,9	16,0	27,5 „ 720° „ 950°
1,23	0,10	0,08	0,005	0,009		11,9	14,3	16,5	33,8 „ 720° „ 950°
1,50	0,04	0,09	0,010	0,010		11,5	14,9	16,5	36,7 „ 720° „ 950°
3,50	0,03	0,07	0,005	0,010		11,2	14,2	18	33,3 „ 720° „ 950°

Man erkennt hieraus, daß die Ausdehnungscoefficienten mit der steigenden Temperatur anwachsen, dagegen in Rücksicht auf die Verschiedenheiten des Kohlenstoffgehaltes bis zur Temperatur von 650° fast genau gleich bleiben, was auch Le Chatelier fand. Die Thatsache, daß fast reines Eisen sich in gleichem Maße ausdehnt, wie weißes Gußeisen mit einem Gehalte von 3,5 % Kohlenstoff, also von nahezu 50 % Eisencarbid  $\text{Fe}_3\text{C}$  (oder Cementit), scheint zu beweisen, daß dieses Carbid und das reine Eisen nahezu denselben Ausdehnungscoefficienten besitzen.

Oberhalb der Umwandlungszone sind die Ausdehnungscoefficienten für Stahlsorten mit weniger als

0,85 % Kohlenstoff nahezu gleich groß; mit Ueberschreitung dieses Gehaltes stellen sich bedeutend höhere Coefficienten ein, doch ist es möglich, daß die Umwandlungen vollständig erst bei einer 700° viel weiter übersteigenden Temperatur aufhören und dieser Einfuß sich in den erhaltenen Zahlen noch geltend macht.

Für Nickelstahlsorten werden nur diejenigen Zahlen angegeben, die sich auf Legirungen beziehen, deren Umwandlungspunkt unterhalb der Beobachtungstemperatur liegt und die deshalb während der Versuche keiner Umwandlung unterworfen waren („Reversible Stahlsorten“ Guillaumes):

Zusammensetzung des Stahls			Mittlere Ausdehnungscoefficienten zwischen				
Si	C	Mn	15° und 100°	100° und 200°	200° und 400°	400° und 600°	600° und 900°
26,9	0,35	0,30	$11,0 \times 10^{-6}$	$18,0 \times 10^{-6}$	$18,7 \times 10^{-6}$	$22,0 \times 10^{-6}$	$23,0 \times 10^{-6}$
28,9	0,35	0,36	10,0	21,5	19,0	20,0	22,7
30,1	0,35	0,34	9,5	14,0	19,5	19,0	21,3
34,7	0,36	0,36	2,0	2,5	11,75	19,5	20,7
36,1	0,39	0,39	1,5	1,5	11,75	17,0	20,3
32,8	0,29	0,66	8,0	14,0	18,0	21,5	22,3
35,8	0,31	0,69	2,5	2,5	12,5	18,75	19,3
37,4	0,30	0,69	2,5	1,5	8,5	19,75	18,3
25,4	1,01	0,79	12,5	18,5	19,75	21,0	35,0
29,4	0,99	0,89	11,0	12,5	19,0	20,5	31,7
34,5	0,97	0,84	3,0	3,5	13,0	18,75	26,7

Dennoch weisen die Ausdehnungen bei niedrigen Temperaturen die eigenartigen Variationen in Beziehung zum Nickelgehalte auf, die Ch. E. d. Guillaume angezeigt und studirt hat; aber die Ausdehnungscoefficienten wachsen sehr schnell mit der Temperatur, so daß die Abhängigkeit von Nickelgehalte dadurch verhält wird und die Stahlsorten, deren Ausdehnungscoefficienten bei 100° um 10 % voneinander abweichen, bei 500° und darüber nahezu gleiche Ausdehnung aufweisen.

O. L.

#### Selbstentlader mit hoher Ladefähigkeit.

Nach den neuesten Erklärungen des Eisenbahnministers in der Budgetcommission des Abgeordnetenhauses hat sich die Erwartung, daß die preussische Eisenbahnverwaltung einen Versuch mit der Einführung großer Selbstentlader machen würde, nicht nur nicht erfüllt, sondern es scheint überhaupt nicht die Absicht zu sein, über das Bestehende hinaus zu gehen. Als

Gründe dafür wurden angegeben: Wir könnten die größeren Wagen nicht einführen, da weder Verfrachter noch Empfänger damit einverstanden sein würden, denn sie hätten alle ihre Einrichtungen umzuändern: Drehscheiben, Ladebühnen s. w., der ganze Continent einschl. England stehe auf denselben Standpunkte. Wir in Preußen hätten einen einheitlichen Wagenpark und zwar von etwa 285 000 Güterwagen. Nur wenn dringende Gründe vorliegen, könnte diese Einheitlichkeit durchbrochen werden. Diese sind aber bestimmt nicht vorhanden, auch könne eine Ermäßigung der Frachten nicht in Aussicht gestellt werden.

In Erwiderung hierauf, schreibt die „Verkehrs-correspondenz“ mit Recht, kann nur von neuem wiederholt werden, daß eine Absicht, die Tragfähigkeit der offenen Güterwagen allgemein zu erhöhen, bisher von keiner Seite angesprochen worden ist, sondern daß zur Bekämpfung des drohenden amerikanischen Wettbewerbes das Bestreben nur dahin geht, für den Massenverkehr in geschlossenen Zügen Specialwagen

mit einer dem vorhandenen Oberbau entsprechenden Ladefähigkeit bis etwa 30 t und Einrichtung zur Selbstentladung einzuführen, dadurch die Leistungsfähigkeit der Eisenbahnen zu erhöhen, die Betriebsausgaben und damit auch die Tarife zu ermäßigen. Durch diese Reform wird zwar die Zahl der vorhandenen Specialwagen um eine Gattung vermehrt, im übrigen aber die Einheitlichkeit des dem allgemeinen Verkehr dienenden Wagenparks in keiner Weise beeinträchtigt.

Was ferner die Angabe betrifft, daß der ganze Continent einschli. England gegenüber dem Vorgehen der amerikanischen Bahnen einen ablehnenden Standpunkt einnehme, so liegen eine Reihe von Angaben vor, aus denen hervorgeht, daß nicht nur einzelne französische, sondern sogar englische Bahnen, versuchsweise amerikanische Güterwagen von hoher Tragfähigkeit und Selbstentladung eingeführt haben, daß auch in Oesterreich sich ein lebhaftes Interesse für diese Frage zeigt, und daß dem Vernehmen nach die Bayerische Staatsbahn für den Bezug von Ruhrkohlen die Beschaffung von Wagen mit hoher Tragfähigkeit und Selbstentladung beabsichtigt.

Aus dem Vorstehenden ist ersichtlich, daß es sich hier um einen Fortschritt handelt, dessen Bedeutung in den verschiedenen Ländern Europas anerkannt wird, und dessen schnelle Einführung auf unseren Staatsbahnen mit Rücksicht auf den großartigen Massenverkehr und die ungünstige Lage unserer Eisenindustrie gegenüber dem Wettbewerbe Amerikas mit allen Kräften angestrebt werden muß. Seitens der industriellen Werke, welche Kohlen, Koks oder Erze in ganzen Zügen beziehen, werden auch die Einführung der Wagen mit hoher Ladefähigkeit und Selbstentladung, keine Schwierigkeiten gemacht, und die erforderlichen Aenderungen an den Bel- und Entladevorrichtungen vorgenommen werden, sofern nur eine Gewähr dafür gegeben wird, daß wenigstens ein Theil, billigerweise die Hälfte der Ersparnisse an Betriebsausgaben zur Ermäßigung der Tarife verwendet wird.

Da dem rapiden und erfolgreichen Vorgehen der amerikanischen Bahnen gegenüber keine Zeit zu verlieren ist, so dürfte es sich dringend empfehlen, durch ein gemeinsames Vorgehen der Montanindustrie unsere Staatsbahnverwaltung zu bestimmen, durch einen Versuch im Großen sich von den erheblichen Vortheilen der weiteren Erhöhung der Ladefähigkeit in Verbindung mit der Selbstentladung der Güterwagen zu überzeugen.

### Die deutsche Theerfarbenindustrie in englischer Beleuchtung.

Mit diesem Gegenstand beschäftigt sich ein in den Nummern vom 18. und 25. October 1901 der „The Chemical News“ enthaltener Aufsatz von Arthur C. Green. Derselbe interessiert nicht nur durch die tatsächlichen Angaben über die betreffende englische und deutsche Industrie, sondern mehr noch durch die uneingeschränkte Anerkennung, welche der deutschen Theerfarbenindustrie gezollt wird, und das eben so uneingeschränkte Eingeständnis des gewaltigen Zurückbleibens derselben Industrie in England.

Obwohl der Werth der aus der Theerverarbeitung erhaltenen Erzeugnisse geringer ist als derjenige einiger anderer aus chemischen Betrieben erhaltenen, stellen doch gerade diese Producte die Entwicklung chemischer Forschung in das glänzendste Licht. Ein Land, welches die wissenschaftliche Seite der chemischen Industrie nicht genügend berücksichtigt, kann nicht lange eine führende Stellung einnehmen. Nur durch eingehende wissenschaftliche Untersuchung ist es auf diesem Gebiete möglich, bessere Ansabten zu erzielen, reuere Erzeugnisse darzustellen, die Fabricationsmethoden zu

verbilligen und neue Handelsproducte zu schaffen. Die letzten 15 Jahre bezeichnen eine Periode außerordentlicher Entwicklung in der Theerfarbenindustrie. Wohl in keiner anderen Industrie hat sich Gleiches ereignet. Wissenschaftliche Forschung haben mit Erfindungs- und kaufmännischen Unternehmungsgeist zusammen gearbeitet.

Der Werth der gesamten deutschen Production an Theerfarben ist jetzt auf jährlich mindestens 200 Millionen Mark zu veranschlagen. Der Export betrug im Jahre 1898 70 Millionen, von welchem Betrage 15 Millionen auf die Vereinigten Staaten, ebensoviel auf Großbritannien und Irland, 7,5 auf Oesterreich-Ungarn, 4,5 auf Italien, 5,4 auf China und der Rest von 22,6 Millionen auf die übrigen Länder entfielen. Diesen gewaltigen Zahlen entspricht das in den deutschen Werken angelegte Kapital wie die Anzahl der in denselben beschäftigten Beamten und Arbeiter. Die sechs größten deutschen Werke beschäftigen zusammen über 500 Chemiker, 350 Ingenieure und Techniker, 1360 sonstige Angestellte und über 18.000 Arbeiter. Die Badische Anilin- und Sodafabrik beschäftigte im Jahre 1900 allein 6485 Mann.

In den betreffenden Engländern sind nach unserem Gewährmann nur etwa 30 bis 40 Chemiker und weniger als 1000 Arbeiter beschäftigt. Die Thatsache ist nicht ohne Interesse, daß die genannten sechs deutschen Werke in den letzten 15 Jahren insgesamt 948 englische Patente erhalten haben, während für den gleichen Zeitraum auf die sechs bedeutendsten englischen Werke nur 86 entfielen.

Die Einfuhr an Theerfarbstoffen in England mit Ausschluss von Indigo betrug in den letzten 15 Jahren:

Jahr	in Pfund Sterling	Werth	Jahr	in Pfund Sterling	Werth
1886 . . .	509 750	1894 . . .	599 000		
1887 . . .	542 000	1895 . . .	710 000		
1888 . . .	569 000	1896 . . .	739 300		
1889 . . .	609 200	1897 . . .	695 400		
1890 . . .	594 400	1898 . . .	739 000		
1891 . . .	586 300	1899 . . .	708 800		
1892 . . .	542 200	1900 . . .	720 000		
1893 . . .	504 000				

Die Ausfuhr von in England hergestellten Theerfarben betrug in 1890 530 000 £ und fiel in 1899 auf 960 500 £. Vergleicht man diese Angaben mit der rapiden Entwicklung in Deutschland, so zeigt sich, daß England an der großen Entwicklung der Theerfarbenindustrie nur einen geringen Antheil hat. Die Production ist nicht groß genug, um den Bedarf im eigenen Lande zu decken. Eine große englische Färberei bezieht z. B. den Bedarf an Farbstoffen nur mit 10% aus dem eigenen Lande, dagegen mit 80% aus Deutschland und 10% aus der Schweiz und Frankreich. Diese für England missliche Lage hat schon oft Veranlassung zu eingehenden Erörterungen gegeben und schon vor vielen Jahren sind von sachverständiger Seite Warnungen ergangen. Dafs es bei dem großen Vorsprung Deutschlands schwierig ist, aus dieser misslichen Lage herauszukommen, wird unwunden eingestanden. Das Verdienst ist für Deutschland um so größer, als seine natürlichen Hilfsquellen nicht die gleich guten wie in England sind. England hat viel früher als Deutschland Theer in großen Mengen erzeugt. Austatt dafs nun aus diesem Anlaß England sich Deutschland tributpflichtig gemacht hätte, ist das Umgekehrte eingetreten.

Eine weitere Verstärkung erhielten dann die deutschen Werke durch die Errichtung zahlreicher Kokeren mit Gewinnung der Nebenerzeugnisse, welche gewaltige Theermassen auf den Markt warfen, so eine weitere Unabhängigkeit von England herbeiführten und den Werken eine sehr gute Rentabilität sicherten. Der

Grund, daß England nicht gleichen Schritt gehalten, wird lediglich auf die Kurzsichtigkeit und Ignoranz der maßgebenden Persönlichkeiten zurückgeführt. Man legte mehr Werth auf den Benzolhandel als auf ein eingehendes Studium desselben. Ein Chemiker, der sich mit eingehender Forschung beschäftigte, wurde meist als ein unpraktischer Mensch angesehen und selbst, wenn es diesem etwa gelungen war, eine neue Farbe zu finden, so war man meist blind, um einen praktischen Nutzen aus der theoretischen Arbeit zu ziehen.

Neuerdings ist in England in dieser Hinsicht allerdings ein Wechsel eingetreten. Der so lange vernachlässigte wissenschaftliche Theil der Fabrication wird mehr gepflegt, jedoch geschieht dies jetzt auch noch vielfach mit der Absicht eines unmittelbar eintretenden Nutzens. Es geschieht im Ganzen auch noch viel zu wenig. Die Errichtung von technischen Schulen, das Engagement von etwa einem Dutzend Chemiker und das Risiko von einigen 1000 £ sind Nichts gegen Deutschland, wo man viele Jahre geduldiger Arbeit hinter sich hat, wo eine sehr große Anzahl der geschultesten Fachleute zur Verfügung steht und wo mit vielen Millionen Kapital gearbeitet wird. Außerdem haben die deutschen Werke meist große Reserven. Agenten sind fast über die ganze Welt verbreitet. Durch langjährige Erfahrungen und unablässige Bemühungen sind die Prozesse so vervollkommen, daß auch ohne besonderen Patentschutz eine Concurrenz fast unmöglich gemacht ist. Daß die Aussichten nach allem Vorgebrachten für England keine rosigten sein können, wird daher auch von den Engländern selbst zugestanden. Wenn nun vorgeschlagen ist, auf die Einfuhr fremder Farbstoffe in England einen schweren Zoll zu legen, so verbietet sich dies mit Rücksicht auf den äußerst nachtheiligen Einfluß, den diese Maßnahme auf die Textilindustrie ausüben würde. Andere suchen eine Verbesserung der Lage durch Vermehrung technischer Schulen oder durch Aenderungen der Patentgesetzgebung. Jedenfalls muß der Fehler gut gemacht werden, daß das englische Kapital versäumt hat, die Hälfte der wissenschaftlichen Forschung genügend in Anspruch zu nehmen. Professoren und Fabricanten müssen mehr zusammenarbeiten und die englischen Universitäten müssen ihre Schüler in der Anzahl und mit den Fähigkeiten und Kenntnissen entlassen, wie dies für die deutschen Universitäten zutrifft, dann wird es vielleicht gelingen, daß mit der Zeit die englische Theerfarbenindustrie wieder mehr in den Vordergrund tritt.

A.

### Die Widerstandsfähigkeit kugelförmiger Wandungen gegen äußeren Ueberdruck.

Unter diesem Titel veröffentlicht C. Bach in der „Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure“ vom 8. und 15. März die Resultate seiner mit kugelförmigen Wandungen von Kupfer- und Flußeisenblech angestellten Versuche. Da über diesen Gegenstand bisher keine genaueren Untersuchungen angestellt sind, so ist es mit Dank zu begrüßen, daß sich der Verfasser dieser mühevollen Aufgabe unterzogen und dadurch eine sichere Grundlage für die Berechnung der Stärke solcher Wandungen geschaffen hat. Wir entnehmen dem genannten Aufsatz die folgenden Mittheilungen, verweisen jedoch in Bezug auf die Einzelheiten, sowie auf die Ausführung der Versuche auf die obengenannte Quelle.

Während die Berechnung der Widerstandsfähigkeit kugelförmiger Wandungen, deren Stärke im Verhältnis zum Kugelhalmesser gering ist, mit befriedigender Genauigkeit erfolgen kann, sofern es sich um Belastung durch inneren Ueberdruck handelt, stellen sich bedeutende, bisher nicht überwundene Schwierigkeiten

ein, wenn der Ueberdruck auf die äußere Wandungsfläche wirksam ist. Der Grund für diesen Unterschied — sonst volle Gleichartigkeit vorausgesetzt — liegt darin, daß im ersten Falle der Ueberdruck etwaige Abweichungen von der genauen Kugelform zu beseitigen sucht, während im zweiten Falle der Ueberdruck solche Abweichungen zu vergrößern bestrebt ist; infolgedessen wird bei genügend hoher Steigerung des äußeren Ueberdruckes die Wandung eingebeult (eingeknickt) werden. Die Frage der Widerstandsfähigkeit kugelförmiger Wandungen von verhältnismäßig geringer Stärke gegenüber äußerem Ueberdruck kann zuverläßig nur auf dem Wege des Versuchs beantwortet werden. Daß ein starkes Bedürfnis in dieser Richtung vorhanden ist, beweist die Construction von Kesselköpfen und ferner die in großer Zahl ausgeführten und fortgesetzt zur Ausführung gelangenden Kochpfannen der Branereien u. s. w. Diese Braupfannen werden zum Theil in sehr großen Abmessungen ( $r = 2300$  mm), selbst noch darüber zur Ausführung gebracht. Die Heizung erfolgt bei ihnen durch mehr oder minder hoch gespannten Dampf, der sich zwischen zwei Böden befindet. Der innere Kugelboden, welcher durch die Dampfspannung auf der äußeren Wandung belastet ist, besteht in vielen Fällen aus Kupfer, während der äußere Boden aus Flußeisenblech hergestellt zu werden pflegt. In der That haben diese Kochgefäße, von denen einerseits gefordert werden muß, daß sie genügend Widerstandsfähigkeit besitzen, und andererseits mit Recht verlangt wird, daß sie namentlich bei Herstellung der Böden aus Kupfer ohne Materialverschwendung zur Ausführung gelangen, auch die Veranlassung zu den erwähnten Versuchen gegeben.

Bei einer ganzen durch äußeren Ueberdruck belasteten Hohlkugel von vollkommener Form und Gleichartigkeit findet eine durch die Gleichung

$k = \frac{1}{2} p \frac{r}{s}$  bestimmte Druckspannung statt, wobei

$p$  die Pressung in kg/qcm,  $r$  den Wölbungshalmesser und  $s$  die Wandstärke bedeutet. Unter gewissen, in der Quelle genauer bezeichneten Einschränkungen hält der Verfasser als Anstrengung für kugelförmige Böden aus stark gehämmertem Kupfer für zulässig: gegenüber Druck  $k = 300$  bis  $400$  kg/qcm, gegenüber Einbeulung  $k = 0,3$  ko bis höchstens  $0,4$  ko, worin die Druckbeanspruchung  $k_0$  durch die Gleichung

$k_0 = 2550 - 120 \sqrt{\frac{r}{s}}$  bestimmt ist.

Zu den höchsten für  $k$  angegebenen Werthen zu greifen, ist nur dann als zulässig zu erachten, wenn es sich sowohl hinsichtlich der Construction als auch in Bezug auf die Güte des Materials und die Vollkommenheit der Ausführung am Erreignisse aus Werkstätten handelt, deren Leistungen dem heutigen Stande der Technik vollständig entsprechen. Da, wo diese Voraussetzungen überhaupt nicht oder doch nicht ausreichend zutreffen, wird man k den Verhältnissen entsprechend niedriger zu wählen haben. Insbesondere wird man veranlaßt sein können, noch bedeutend unter  $300$  bzw.  $0,3$  zu bleiben, wenn die folgenden Forderungen nicht erfüllt sind:

1. Das Material der Böden muß gut und die Ausführung derselben namentlich auch in Hinsicht auf die Vollkommenheit der Form sorgfältig sein.
2. Bei der Befestigung, insbesondere bei Einriemung des Bodens, ist darauf zu achten, daß Spannungen und Formänderungen, die das Entstehen von Einbeulungen begünstigen können, ferngehalten werden.
3. Die Gestalt des Bodens und seine Befestigung am Umfang müssen so sein, daß die von der Befestigungsstelle auf die Kugelwandung zurückwirkende Biegungsbeanspruchung nicht zu bedeutend ausfällt.

Die Gleichsetzung der für die zulässigen Anstrengungen gegebenen Werthe:

$$300 = 0,3 \left( 2550 - 120 \sqrt{\frac{r}{s}} \right) \text{ oder } 400 = 0,4$$

$$\left( 2550 - 120 \sqrt{\frac{r}{s}} \right) \text{ führt zu } \sqrt{\frac{r}{s}} = \frac{1550}{120}$$

$r = 167s$ , d. h. erst für  $r > 167s$  wird unter den der Entwicklung zu Grunde liegenden Voraussetzungen der Gefahr der Einbeulung durch Wahl von  $k$  Rechnung zu tragen sein.

Die zulässige Belastung der kugelförmigen Flusseisenböden kann gesetzt werden:

1. Für geglättete Flusseisenböden, welche aus einem Ganzen bestehen und bei deren Herstellung auf die Erlangung der Kugelform geachtet worden ist:

$$k_0 = 2600 - 115 \sqrt{\frac{r}{s}}$$

2. Für Flusseisenböden, welche aus einzelnen Segmenten mit Überlappungsrieten hergestellt werden, wobei mit Sorgfalt auf thunlichste Vollkommenheit der Kugelform geachtet wird:

$$k_0 = 2450 - 115 \sqrt{\frac{r}{s}}$$

Als Materialanstrengung werden unter den früher gemachten Voraussetzungen als zulässig erachtet: gegenüber Druck  $k = 400$  bis höchstens  $600 \text{ kg/qcm}$ , gegenüber Einbeulung  $k = 0,25 k_0$  bis höchstens  $0,35 k_0$ . Hierbei ist berücksichtigt, daß die Flusseisenböden hinsichtlich ihrer Form nicht ganz so sorgfältig angeführt zu werden pflegen wie die in guten Werkstätten gehämmerten Kupferböden; ferner wurde berücksichtigt, daß der Werth des Flusseisens weniger in das Gewicht fällt als derjenige des Kupfers. Ebenso ist dem Unterschiede in dem Zustande des Materials Rechnung getragen, in welchem das Flußeisen zur Verwendung gelangt. Bei Wahl von  $k$  ist im Falle 2 (Boden aus einzelnen Segmenten zusammengefügt) die Widerstandsfähigkeit der Nietverbindung zu beachten. Bei Übertragung der Gleichungen auf Böden von Dampfkesseln wird man den abweichenden Verhältnissen Aufmerksamkeit zu schenken haben. Im kalten

Zustande bearbeitete (gehämmerte) Flusseisenböden werden gegenüber Einbeulung eine größere Belastung vertragen, doch wird vor ihrer Verwendung reichlich zu erwägen sein, ob das Material in dem bezeichneten Zustande noch ausreichende Zähigkeit besitzt.

### Wilhelm Streckert †.

Am 13. April d. J. ist der Wirkliche Geheime Oberbaurath und vortragende Rath im Reichseisenbahnamt, Wilhelm Streckert, im Alter von 72 Jahren an einem Herzschlag plötzlich verschieden. Das deutsche Eisenbahnwesen hat dadurch einen herben Verlust erlitten, denn der Heimgegangene hat sich um Bahn und Betrieb der deutschen Eisenbahnen hohe Verdienste erworben.

Wilhelm Streckert, am 22. November 1830 in Kassel geboren, begann seine Beamtenlaufbahn nach technischen Studien im Jahre 1848 als Kurfürstlicher hessischer Bauleute, besuchte dann die polytechnische Schule und die Universität in München und war bis 1865 als Ingenieur beim Bau verschiedener Eisenbahnen thätig. Nach seinem Uebertritt in den preussischen Staatsdienst wurde er 1868 in das technische Bureau des damaligen Handelsministeriums berufen und im Jahre darauf zum Eisenbahn-Bauspecter befördert. Im Jahre 1873 erfolgte seine Ernennung zum Kaiserlichen Regierungsrath und ständigen Hilfsarbeiter beim Reichseisenbahnamt, 1875 wurde er zum Geheimen Regierungsrath und vortragenden Rath, 1879 zum Geheimen Oberbaurath und 1895 zum Wirklichen Geheimen Oberbaurath mit dem Range eines Rathes I. Klasse befördert. Seit 1880 gehörte er außerdem der Akademie des Bauwesens als ordentliches Mitglied an.

An dem gewaltigen Aufschwung, den das Eisenbahnwesen in wenigen Jahrzehnten genommen hat, ist der Verstorbene namentlich durch die Bearbeitung der Betriebs-, Bahn- und Signalordnungen, der Normen für den Bau und die Ausrüstung der Eisenbahnen n. a. w. theilhaftig gewesen, und auch allgemeinen Verkehrsfragen hat er seine Arbeitskraft gewidmet. Daneben wirkte er außerordentlich mit großer Hingebung für den „Verein für Eisenbahnkunde“, den er 24 Jahre hindurch geleitet und zu hohem Ansehen geführt hat. Wie die Verdienste des Heimgegangenen, werden auch seine persönlichen Vorzüge unvergessen bleiben.

## Industrielle Rundschau.

### Berlin-Anhaltische Maschinenbau-Actien-gesellschaft zu Berlin.

Das Werk ist in der Lage, trotz des wirtschaftlichen Niederganges, der das Jahr 1901 hindurch angehalten hat, ein Ergebnis aufweisen zu können, das wenig hinter dem Ertragnis der Jahre des wirtschaftlichen Aufschwunges zurücksteht. Der Umsatz in beiden Fabriken betrug 8059 512,15  $\mathcal{M}$  gegen 8891 772,25  $\mathcal{M}$  im Vorjahre. Die Gießerei in Dessau erzeugte 6381 636 kg Guß, gegen 8175 156 kg im Vorjahre. Die Abschreibungen betrugen 334 159,69  $\mathcal{M}$ . Nach Einführung vorstehender Abschreibungen stellt sich der Reingewinn der Filiale Dessau auf 521 658,32  $\mathcal{M}$ , der Filiale Moabit auf 605 352,61  $\mathcal{M}$ , zusammen 1 127 010,93  $\mathcal{M}$ , hiervon ab Generalinkosten 266 786,54  $\mathcal{M}$ , Zinsen 8479,95  $\mathcal{M}$ , bleibt ein Reingewinn von 851 744,44  $\mathcal{M}$ , hierzu tritt der Vortrag aus 1900 mit 44 933,83  $\mathcal{M}$ . Es ergibt sich danach ein Reingewinn von 896 677,77  $\mathcal{M}$ ,

dessen Vertheilung wie folgt vorgeschlagen wird: 10 % von 851 744,44  $\mathcal{M}$  an den statutarischen Reservefonds = 85 174,44  $\mathcal{M}$ , Zuweisung an den Beamten-Unterstützungsfond 50 000  $\mathcal{M}$ , Zuweisung an den Arbeiter-Unterstützungsfond 40 000  $\mathcal{M}$ , Zuweisung an den Schadenreservofond 15 000  $\mathcal{M}$ , 4 % Dividende an die Actionäre = 180 000  $\mathcal{M}$ , 7 1/2 % von 481 570  $\mathcal{M}$  an den Aufsichtsrath = 36 117,75  $\mathcal{M}$ , 10 % Restdividende an die Actionäre = 450 000  $\mathcal{M}$ , Vortrag auf 1902 40 385,58  $\mathcal{M}$ .

### Breslauer Act.-Ges. für Eisenbahn-Wagenbau.

In den ersten Monaten des Jahres 1901 war das Werk im Waggonbau noch zufriedenstellend beschäftigt, dann ließen die Aufträge nach, die Verkaufspreise wurden schlechter und dieser unbefriedigende Zustand besteht auch jetzt noch. Die gedrückten Preise der Waggonen und die aus ungenügender Be-

schäftigung der im Waggonbau arbeitenden Werkstätten sich ergebende unverhältnismäßige Steigerung der Generalunkosten mußten den Betriebsgewinn mindern.

Die Abschreibungen betrugen 183 556,02 *M.*, als Reingewinn bleibt übrig 471 977,27 *M.* und entfallen hiervon zum gesetzlichen Reservefonds 23 598,86 *M.*, auf Tantiemen des Aufsichtsrates und des Vorstandes 35 132,44 *M.*, als  $4\frac{1}{2}\%$  Dividende für die Vorzugsaktion 148 500 *M.*, als  $8\%$  Dividende für die Stammaktion 264 000 *M.*, als Vortrag auf neue Rechnung 745,97 *M.*

#### Oberschlesische Eisen-Industrie, Act.-Gesellschaft für Bergbau und Hüttenbetrieb, Gletwitz, O.-S.

Aus dem umfangreichen Bericht über das Geschäftsjahr 1901 geben wir Folgendes wieder: „Das Walzisen-geschäft nahm im Berichtsjahre einen unerwartet ungünstigen Verlauf. Der bei Jahresbeginn für eine volle Besetzung der Walzenstraßen nicht mehr zureichende Arbeitsbestand zwang die Walzwerke, mit stark eingeschränktem Betriebe zu arbeiten, zumal auch große Vorräte aus dem Vorjahre übernommen worden waren. Die erhoffte Belebung durch den bei normalem Geschäftsgange zu erwartenden größeren Frühjahrsbedarf blieb aus, umso mehr als die Banthätigkeit, infolge der zu Jahresbeginn erfolgten Zusammenbrüche auf dem Gebiete der Hypotheken-Banken, eine starke Beeinträchtigung erfuhr. Nachdem die Lage des amerikanischen Eisenmarktes, welcher bereits seit Jahresanfang eine steigende Richtung verfolgte, sich immer günstiger gestaltete, hatte es mit Beginn des zweiten Quartals den Anschein, als ob eine kleine Besserung der Marktverhältnisse zu erwarten sei. Unter diesen Umständen nahm das Verkaufsgeschäft im II. Quartal einen etwas größeren Umfang an, doch verhielten sich Händler und Verbraucher gegen jede Preiserhöhung ablehnend, in der Erwägung, daß eine dauernde Besserung erst nach erfolgter Verminderung der großen den Eisenmarkt belastenden Bestände zu erwarten sei. Die geringe, infolge der günstigen amerikanischen Berichte eingetretene Belebung schwand indes bald, da die mit Beginn des II. Semesters auf dem Banken-Gebiete zutage getretenen, ungünstigen Erscheinungen eine nachtheilige Einwirkung auf den Eisenmarkt ausübten. Während bei einem scharfen Wettbewerb auf dem deutschen Markte die Preise unter die Gestehtungskosten sanken, war es trotz der Hereinnahme umfangreicher Anstandsangebote nicht möglich, den Walzwerken volle Beschäftigung zuzuführen, so daß, nachdem wir bereits im I. Quartale des Berichtsjahres mit stark reduzierten Betrieben gearbeitet hatten, wir auch im Laufe des II. Semesters zu umfangreichen Betriebseinschränkungen gezwungen waren. Die Unmöglichkeit, die Betriebe im vollen Umfange aufrecht zu erhalten, beeinflusste das finanzielle Ergebnis des Berichtsjahres durch Vertheuerung unserer Selbstkosten auf das Nachtheiligste. Der stark eingeschränkte Betrieb bedingte eine ungünstige Vertheilung der Betriebs- und Generalkosten pro Tonne des erzeugten Fabricates und gestattete bei der unseren Arbeitern gebotenen verminderten Arbeitsgelegenheit nicht, diejenige Regelung der Gedinge eintreten zu lassen, welche bei der Möglichkeit voller Betriebsführung geboten gewesen wäre. Leider waren wir aber außer Stande, durch weitere Heranziehung von Auslands-Aufträgen, aus geographisch entfernten Absatz-Gebieten, die dringend erforderliche Füllarbeit zu schaffen, weil die nach solchen Absatz-Relationen erzielbaren Erlöse in einem zu argen Mifsverhältniß zu unseren Selbstkosten standen. Letztere wurden aber während des Berichtsjahres durch die unverhältnismäßigen hohen Kohlenpreise auf das Nachtheiligste beeinflusst.

Unter diesen Umständen haben wir es dankbar begrüßt, daß das Ministerium für Handel und Gewerbe,

in Anbetracht der überaus ungünstigen Wendung, welche die Verhältnisse auf dem oberchlesischen Roheisen- und Walzisen-Markte namentlich im II. Semester 1901, genommen hatten, vom 1. Januar 1902 an eine wesentliche Ermäßigung des Fettkohlenpreises von König Luisen-Grube bewilligte, eine Maßnahme, welche geeignet sein wird, eine Belebung der oberchlesischen Eisenindustrie herbeizuführen. Was das diesjährige Resultat der Walzisen-Abtheilung unserer Gesellschaft anbelangt, so erwähnen wir, daß der Mindererlös für zum Verkauf gebrachtes Walzisen im Berichtsjahre die Summe von 3 159 614,47 *M.* betragen hat. Bei der bedeutenden Fabrication unserer Walzisen-Abtheilung wirkte der Umstand nachtheilig ein, daß wir auf unseren ausgedehnten Anlagen keinerlei Walzwerks-Fabricate, wie Schienen, Träger und Grobbleche, darstellen, für welche ganz Deutschland umfassende Verbände bestehen, Organisationen, durch welche auch in kritischen Zeiten ein zielloser Concurrenzkampf unter den deutschen Producenten ferngehalten wird. Unser bisheriges Walzprogramm umfaßt nahezu ausschließlich Handelseisen, dessen Verkauf durch den oberchlesischen Walzwerks-Verband bewirkt wird. Wenn dieser provinzielle Verband auch in wirksamer Weise den Wettbewerb zwischen den schlesischen Werken beseitigt, so reichte sein Einfluß doch nicht so weit, um der durch die Uneinigkeit der westlichen Werke bedingten Vertheuerung des deutschen Marktes erfolgreich zu begegnen. Angesichts der immer günstigeren Gestaltung des amerikanischen Geschäftes und in Erwägung des Umstandes, daß, auch nach Lage des englischen Marktes, ohne die vernichtende gegenseitige Concurrenz der deutschen Werke in Deutschland günstigere Erlöse hätten erzielt werden können, ist es jedem Einsichtigen klar, daß nicht die Lage des Weltmarktes, sondern die Uneinigkeit in den west- und süddeutschen Industriebezirken eine wesentliche Ursache für die immer ungünstigere Gestaltung der Walzisen-Industrie bildete, und es ist tief zu bedauern, daß diese Erkenntnis es nicht früher vermocht hat, auch diese Reviere zum Zusammenschluss zu führen. Erst mit Wende des Jahres sah man sich auch im Westen zu einem erneuten Versuche nach dieser Richtung veranlaßt und es vollzog sich gegen Mitte December zunächst eine Verständigung der namhaftesten west- und süddeutschen Walzisen-Erzeuger, zum Zwecke einer gemeinschaftlichen Preisfestsetzung für Flußstab-Eisen, wodurch mit Ende des Jahres eine Belebung des Geschäftes herbeigeführt wurde. Hoffentlich folgen diesem einleitenden Schritte in Kürze weitere Maßnahmen, betreffend Syndicirung der gesamten deutschen Walzisen-Industrie. Angesichts der in Amerika auf diesem Gebiete geschaffenen Organisationen werden die deutschen Industriellen es als ihre vornehmlichste Pflicht ansehen müssen, sich in einer den deutschen Verhältnissen entsprechenden Weise ebenfalls zusammenzuschließen, am nicht durch Uneinigkeit in einem früher oder später von Amerika aus zu erwartenden Concurrenzkampfe sicher zu unterliegen.

Die oberchlesischen Hochofenwerke schlossen sich im Laufe des Monats April 1901 zu einer Vereinigung zusammen, welche eine gemeinschaftliche Verkaufsstelle für die gesamte oberchlesische Roheisen-Production etablierte. Zunächst war die Vereinigung bemüht, durch eine intensive Wahrnehmung des Exportgeschäftes eine Erleichterung bezüglich der sehr namhaften im Revier lagernden Roheisen-Bestände herbeizuführen. Das Geschäft in Drahtfabricaten verlief unter der Einwirkung des deutschen Walzdraht- und Drahtstift-Syndicats im Berichtsjahre trotz der allgemeinen ungünstigen Geschäftslage relativ befriedigend. Sowohl das Walzdraht- als das Drahtstift-Syndicat mußten, der Conjunetur folgend, die Verkaufspreise ermäßigen, doch behielten diese für bestimmte Zeiträume festgesetzten Preise angesichts der bestehenden Verkaufs-

organisation in dieser Zeit unveränderte Gültigkeit, so daß der Drahtmarkt unter den täglichen Preisschwankungen und Unterbietungen, die das Geschäft sonst in der Eisen-Industrie so schwer geschädigt haben, weniger zu leiden hatte. Die im zweiten Halbjahr 1900 allgemein vorgenommenen wesentlichen Betriebseinschränkungen der Drahtwerke konnten dem Berichtsjahre zugute; der normale Bedarf konnte den Werken nicht länger vorenthalten werden, namentlich auf dem Drahtstiftmarkt, weil der Verband deutscher Drahtstiftfabrikanten auch während der Hochconjunctur keine Quantitäten zu Speculationszwecken an den Markt gebracht hatte. Weiter war es für die Gestaltung des Drahtmarktes vorthellhaft, daß bereits am 26. Juni die Verlingerung des Drahtstift-Syndicates für weitere 3 Jahre, bis Ende 1904, bekannt wurde. Für die weitere Entwicklung des Geschäftes in Drahtfabrikanten ist das Zustandekommen des allgemeinen deutschen Walzdraht-Syndicates von größter Bedeutung. Die Gründung desselben erfolgte noch vor Jahreschluss, am 14. December, mit vierjähriger Gültigkeitsdauer. Das seitherige Walzdraht-Syndicat regelte nur den Verkauf für die Rheinisch-westfälische Gruppe und auch nur nach deren deutschen Absatzgebieten, während der neu gegründete Walzdrahtverband die gesammte deutsche Production und das Verkaufsgeschäft in Walzdraht für das In- und Ausland umfaßt. Die Verkaufsstelle dieser Vereinigung wird im Interesse der geliebten Firmen für angemessene Verkaufspreise sorgen, bei ihren Preisstellungen aber in erster Reihe darauf Bedacht nehmen, die ausführende Verfeinerungs-Industrie in ihrer Leistungsfähigkeit zu fördern. Der Verband deutscher Drahtwalzwerke schafft der gesammten deutschen Draht-Industrie eine bedeutungsvolle Grundlage. Der Besitzstand der einzelnen großen Productionsgebiete wird durch ihn gewährleistet, ebenso wie jede einzelne Firma in ihrer Leistung eingeschätzt ist. Es darf deshalb im Anschluss an die Schaffung dieser Organisation erhofft werden, daß das von den Interessenten schon so lange angestrebte Syndicat für gezogene Drähte nun auch zustande kommt. Gelingt es, den jetzt bestehenden Verkaufs-Vereinigungen des Drahtgewerbes dieses Bindeglied anzuschließen, so wird auch noch anderen Erzeugnissen der Draht-Industrie die Möglichkeit für eine Regelung gegeben, da für die Syndicirung der meisten anderen Drahtfabricate die Anlehnung an einen Verband für gezogene Drähte die Vorbedingung ist. Die Drahtverbände haben sich in der ungünstigen Conjunctur des abgelaufenen Geschäftsjahres auf das beste bewährt; ihr überaus wohlthätiger Einfluss ist nicht nur bei den Fabricanten, sondern auch bei den Abnehmern angenehm empfunden worden. Es ist zu wünschen, daß auch die anderen Zweige der Eisen-Industrie sich die Erfahrungen dieser Verbände zu Nütze machen. In unserer Kupfer-, Nickel- und Doppelmetall-Fabrication verliefen die Betriebe störungslos. Wir beabsichtigen, um eine rationelle Interessen-Vereinigung innerhalb der deutschen Metall-Industrie herbeizuführen, zunächst im Verein mit der Metall-Abtheilung der mit uns liierten Emailirwerk und Metallwaarenfabrik Silesia Actien-Gesellschaft den Anschluss der auf dieses Gebiet bezüglichen Unternehmungen unserer Gesellschaft an eines unserer bedeutendsten Concurrenzwerke zu bewirken, und werden behufs Durchführung dieser Transaction, deren Grundzüge bereits fest vereinbart worden sind, sowohl in Haildonhütte, als auch in Herminenhütte, die selbst bestehenden Metallwerke-Anlagen aus unserem Unternehmen exneciren.

Unser Umsatz an Fertigfabricaten (Walzeisen, Bleche, Bandstahl, Drahtwaaren, Bronze-, Bimetall- und Kupfer-Fabricate u. s. w.) entsprach einem Betrage von 23 725 842,43 *M.* Wir beschäftigten auf unseren Werken durchschnittlich 8854 Arbeiter. Mit Jahreschlussbetrag das Vermögen der Krankenkassen für unsere

Arbeiter 397 999,78 *M.*, das Vermögen der Pensions- und Unterstützungs-Kassen für unsere Arbeiter 715 468,26 *M.* Die unsererseits im Berichtsjahre für die Kranken-, Pensions- und Unterstützungs-Kassen, sowie für die Unfall-Versicherung und Alters- und Invaliden-Versicherung zu Lasten unserer Betriebe geleisteten Zahlungen betrugen 309 856,26 *M.*, um 12 329,96 *M.* mehr als im Vorjahre. Für Prämien an Arbeiter, welche in unseren Werken mehr als 30 Jahre ununterbrochen beschäftigt waren, zahlten wir 4410,30 *M.* Für die Altersversicherung unserer Beamten vorauslagten wir einen Betrag von 48 826,68 *M.* Die Ausgabe an Steuern betrug im Berichtsjahre 232 662,65 *M.* Wir zahlten demnach für Arbeiter- und Beamten-Wohlfahrtseinrichtungen und Steuern im Berichtsjahre 595 761,89 *M.* gegen 579 534,68 *M.* im Vorjahre. Das Gewinn- und Verlust-Conto enthält einen Uebertrag aus dem Vorjahre in Höhe von 78 067,90 *M.*, hierzu kommen: Bruttogewinn des Gesamt-Unternehmens, incl. 10 *M.* für einen verfallenen Obligationscoupon 2 451 583,47 *M.*, ferner Gewinn an Zinsen 90 597,32 *M.*, in Summa 2 620 248,69 *M.* Hiervon gehen ab: Central-Verwaltungskosten, Provisionen, Steuern, antheilige Spesen der Verbände u. s. w. 312 711,97 *M.*, Obligationenzinsen, von welchen 226 000 *M.* am 2. Januar 1902 fällig werden, 452 070 *M.* Es verbleibt somit ein Gewinn von 1 855 536,72 *M.* Die Vertheilung des Gewinnes wird wie folgt vorgeschlagen: Von dem vorstehend verbleibenden Gewinn sind zu Abschreibungen auf Anlageconto 1 250 000 *M.* zu verwenden, es bleiben 605 536,72 *M.* Wir beantragen zu verwenden: 2% Dividende auf 25 200 000 *M.* Actien-capital = 504 000 *M.*, Dotation für das Delcredereconto 10 000 *M.*, Extrareserve für das von Grafen Henckell von Donnersmark übernommene Inventar 9000 *M.* und den Rest von 82 536,72 *M.* auf das Jahr 1902 vorzutragen.

#### Poldihütte Tiegelgußstahlfabrik.

Das Geschäftsjahr 1901 ergab einen Bruttogewinn von 1 448 558,83 Kronen gegen 1 814 922,17 Kronen im Vorjahre, der Reingewinn beziffert sich auf 1 013 963,39 Kronen, d. i. 413 266,72 Kronen weniger als 1900. Durch die bereits im Jahre 1900 einsetzende Depression, die sich im Berichtsjahre zu empfindlicher Absatzstockung steigerte, ergab sich die Nothwendigkeit zu Betriebseinschränkungen, zeitweise sogar zu vollständigen Betriebseinstellungen, wodurch naturgemäß die Erzeugungskosten auf das Ungünstigste beeinflusst wurden. Die Erzeugung von Werkzeugstahl und Schmiedestücken erfuhr einen empfindlichen Ausfall; auch in Federn, deren Erzeugung einen wichtigen Zweig des Werkes bildet und ebenso in Geschossen und Geschützmaterial war der Absatz unzureichend. Um die Unregelmäßigkeit in dem Beschäftigungsstand einzelner Productionszweige einigermaßen zu paralisiren, hat die Gesellschaft sich auf die Fabrication von Achsen für Eisenbahn-Fahrbetriebsmittel in größerem Umfang vorbereitet und beabsichtigt sie auch, das Project der Fabrication von Eisenbahnradreifen zu verwirklichen, da der Absatz dieser Fabricate den Schwankungen der Conjunctur im geringeren Maße unterworfen ist und ihre Herstellung sich in den Rahmen der Fabrication einfügen läßt.

Der Reingewinn des Berichtsjahres zuzüglich des Gewinnvortrages vom Vorjahre wird mit zusammen 1 258 818,82 Kronen auf neue Rechnung vorgetragen.

#### Skodawerke, Actiengesellschaft in Pilsen.

Der Geschäftsbericht für das Jahr 1900 1901 führt aus, daß die geschäftliche Krisis auch die Werke der Gesellschaft hart betroffen hat und daß die Werkstätten während des ganzen Jahres nicht bis zur Grenze ihrer

Leistungsfähigkeit ausgenutzt werden konnten. Die Stahlhütte, die in hohem Maße auf Lieferungen an das Ausland angewiesen ist, hatte ganz besonders unter der Krisis zu leiden; die Waffenfabrik, die nunmehr auch die Fabrication von Kanonen großen Kalibers aufgenommen hat, konnte nicht voll beschäftigt werden und die Maschinenfabrik war nur schwach mit Aufträgen versehen, dergleichen die Brückenbau-Anstalt.

Die Facturensumme der ausgeführten Lieferungen beträgt 16 701 262,34 Kronen, der Arbeiterstand, der zu Beginn des Geschäftsjahres 3211 Mann betrug, sank zum Schluß desselben auf 2831. Eine Dividende gelangt nicht zur Verteilung, vielmehr ist der nach 620 527 Kronen Abschreibungen bilanzmäßig verbleibende Reingewinn von 100 539,81 Kronen auf neue Rechnung vorgetragen.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Für die Vereinsbibliothek

ist folgende Bücherspende eingegangen:

Von Hrn. M. E. de Loisy, Ingénieur Principal des Fonderies de la Société de Penarroya, Penarroya (Spanien): *Note sur une variante du procédé au minéral.*

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*d'Auriac, Pierre Anglès*, Ingenieur au corps des Mines Le Mans (Sarthe).

*von Bechen, G.*, Ingenieur, Duisburg, Branerstr. 8.

*Engels, Dr. Max*, Düsseldorf, Parkstraße 72.

*Fischer, Rudolf*, Ingenieur, Kattowitz O.-S., Ring 4.

*Hartmann, Karl*, Director des Metallwerkes Manfred Weiss, Csepel bei Budapest.

*Herzig, Oscar*, Ingenieur, Sharon Steel Company, South Sharon, Penn.

*Huy, F. W.*, Vertreter industrieller Werke, Düsseldorf, Hansahaus, Haus IV.

*Höinkiss, Reinhold*, Hütteningenieur, Differdingen, Luxemburg.

*Janssen, F.*, dipl. Ingenieur, Union Electricitäts-Ges., Düsseldorf, Hansahaus.

*von Khaynach, P.*, Director der Maschinenfabrik Hohenzollern, Düsseldorf-Grafenberg.

*Klapproth, Karl*, Director der Hagener Gußstahlwerke, Hagen i. W., Frankfurterstr. 27.

*Küster, Alexander*, Köln, Deutscher Ring 1.

*List, Dr. K.*, Professor, Oldenburg im Großh., Bismarckstraße 5.

*Müller, Bruno*, Hütteningenieur, Budapest, Steinbrucherstraße 31.

*Mukai, Dr. Th.*, Ingenieur, Kaigun Heikisho Hojuko Yokosuka, Sagami, Japan.

*Puzzi, Franz*, Ingenieur, Wallingen, Post Rombach.

*Söderström, K. A.*, Ingenieur, Carnegie Hotel, Munhall, Pa.

*Teichmann, Karl*, Ingenieur, Remscheid, Freiheitstraße 31a.

*Uckenbott, Ludw.*, techn. Director bei Emil Henricot, Eisen- und Stahlgießerei, Court-Saint-Etienne, Belgien.

#### Neue Mitglieder:

*von Hencsekölitz, Dmitry*, Berg- und Hütteningenieur, Briansky Stahl- und Eisenwerk, Ekaterinoslaw (Süd-Rußland).

*Björkner, C. H.*, Ingenieur, Johnstown, Pa., 232 Market Street.

*Norstrand, Joh.*, Ingenieur, Johnstown, Pa., 508 Napoleon Street.

*Rudocanovic, Andreas*, Ingenieur, Zürich V, Freiestraße 166.

*Schröder, Dr. phil., Friedrich August*, Chemiker der Duisburger Eisen- und Stahlwerke, Duisburg, Sonnenwall 79.

*Schroeder, F. A.*, Ingenieur, Johnstown, Pa., 209 Cedar Street.

#### Verstorben:

*Mohr, Hermann*, Commerzienrath, Mannheim.

*Weber, Julius*, Hüttenverwalter, Trzyniec.

*Wülbern, Dr. C.*, Hütteningenieur, Köln.

## Eisenhütte Oberschlesien.

### Zweigverein des Vereins deutscher Eisenhüttenleute.

### Hauptversammlung

am Sonntag, den 4. Mai 1902, Nachmittags 2 Uhr im neuen Concerthaus

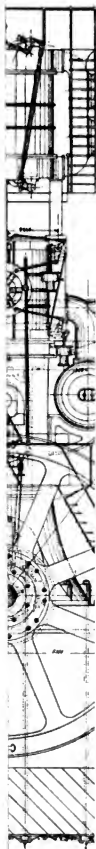
zu Beuthen O.-S., Gymnasialstraße.

#### Tagesordnung:

1. Geschäftliche Mittheilungen.
2. Wahl des Vorstandes.
3. Vortrag des Hrn. Director Burkhardt-Gleiwitz über: „Fortschritte in der Anwendung der Dampfüberhitzung.“
4. Vortrag des Hrn. Geschäftsführers des Centralverbandes deutscher Industrieller H. A. Bueck-Berlin über: „Die wirtschaftliche Bedeutung der industriellen Celler.“
5. Referat des Hrn. Bergwerksdirector Wachsmann-Kattowitz über: „Schlammversatz beim oberschlesischen Kohlenbergbau.“



thracit



Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweispaltige  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTEWESEN.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und

Generalsecretär Dr. W. Beumer,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf

Nr. 10.

15. Mai 1902.

22. Jahrgang.

## Rheinisch-Westfälische Industrie-Ausstellung.

### III. Die Krupphalle.

**D**ie alles im Ausstellungswesen je Dagewesene übertreffende Wucht, mit der die Firma Fried. Krupp auf der Düsseldorfer Ausstellung auftritt, beweist aufs neue, daß der jetzige Inhaber nicht nur die schwierige Kunst verstanden, das Erbe seines Vaters zu wahren, sondern daß er es in bewundernswerthem Maße gemehrt und mit zäher Thatkraft und unvergleichlichem Erfolg stets wachsenden Zielen zugeführt hat.

Der mächtige Bau, welcher die ausgestellten Erzeugnisse der Kruppwerke aufgenommen hat, fällt dem durch den Haupteingang eintretenden Besucher sofort durch seine imposante Größe, sowie die vornehme Einfachheit seiner architektonischen Gliederung in die Augen. Der hochragende Gefechtsmast am südlichen Ende des Gebäudes zeigt bereits von weitem an, daß die Firma Krupp sich nicht mehr auf die reine Eisenindustrie beschränkt, sondern auch den Schiffbau in den Kreis ihres Wirkens einbezogen hat. Die Lage des zugewiesenen Platzes, eingeengt zwischen der Hauptallee und einer längs des Rheins geführten Eisenbahn, bedingte eine starke Längenentwicklung des Baues. Die hierdurch entstehende ungünstige architektonische Wirkung wurde aber überwunden und zwar im Innern durch zwei Brücken, die den Raum in drei Theile gliedern, und in der äußeren Architektur dadurch, daß die Eingänge nicht an die Enden der Haupthalle gelegt, sondern von dieser etwas nach der Mitte zu abgerückt und mit zwei schweren

Thürmen überbaut worden sind, zwischen denen ein die Haupthalle erweiternder niedriger Vorbau liegt. Die gesammte Bodenfläche der Krupphalle beträgt 4280 qm gegenüber 1815 qm Ausstellungsfläche auf der Weltausstellung Chicago und 232 qm auf der Düsseldorfer Ausstellung 1880. Der Hauptkörper des Baues ist eine aus 11 eisernen, durch Gitterwerk unter sich verbundenen, in Kugelformen ruhenden Portalträgern hergestellte lichtdurchfluthete Halle von 26 m Gesamtweite bei 18,5 m Höhe. Die Eisenconstruction ist auch in Essen entworfen und ausgeführt; sie hat ein Gewicht von 450 t, während die Ausstellungsgegenstände, die sie birgt, ein solches von 3500 t erreicht, entsprechend zusammen 400 Doppelwagen zu je 10 t Ladegewicht. Zum Aufstellen der schweren Ausstellungsgegenstände ist die Halle mit einem, sie der ganzen Länge nach beherrschenden, elektrisch betriebenen Laufkranh ausgestattet. Die Längsträger, auf denen er läuft und deren Oberkante in der Höhe von 12,3 m sich befindet, ruhen auf Consolen, die an den Pfeilern der Portalträger angebracht sind. Der Kranh, ein Erzeugniß und zugleich Ausstellungsgegenstand des Grusonwerks, besitzt eine Tragfähigkeit von 25 t. Seine elektrische Betriebsvorrichtung ist für eine Spannung von 500 Volt vorgesehen. In Düsseldorf arbeitet der Kranh jedoch nur mit 440 Volt, kann dort also nicht seine volle Geschwindigkeit aufweisen. Wie oben erwähnt, ist der innere Raum durch zwei Brücken in drei Abtheilungen gegliedert.

in deren mittlerer die Gussstahlfabrik Essen, im Nordende die Germania und im Süden das Grusonwerk ausstellt. Die in den Thürmen und Portalen gelegenen Obergeschossräume werden so verwendet, daß in den südlichen die Bureaux untergebracht sind, in den nördlichen die Wohlfahrtseinrichtungen zur Ausstellung gelangen.

Was zunächst den Antheil der Gussstahlfabrik Essen an der Ausstellung betrifft, so kommt in erster Linie die Geschützfabrication in Betracht, die u. a. vertreten ist: durch eine 30,5-cm Küstenkanone in Thurmblafette, eine 21-cm Küsten-

lehrreiches Bild über die Entwicklung und heutige Leistung der Essener Panzerplatten-Fabrication erhält man aus einer großen Anzahl beschossener Platten, unter denen die folgenden Typen vertreten sind: Compoundplatten, Platten aus weichem Nickelstahl, Platten aus ölgehärtetem Stahl, einseitig gehärtete Nickelstahlplatten, gewalzte Platten für Panzerdecks und gegossene, aus gehärtetem Nickelstahl bestehende Panzerobjecte. Letztere sind eine bisher auch in technischen Kreisen unbekannte Neuerung, deren Tragweite noch nicht

Länge des Hauptschiffs der Halle . . . 110 m  
Gesamtlänge der Halle (einschließlich südlicher und nördlicher Anbau) . . . 134 m  
Breite des Hauptschiffs . . . 26 m

Breite der Halle (einschließlich südlicher Anbau) . . . 35 m  
Gesamtbodenfläche . . . 4590 qm  
Höhe des Hauptschiffs (lichte Höhe der Eisenconstruction) . . . 18,5 m

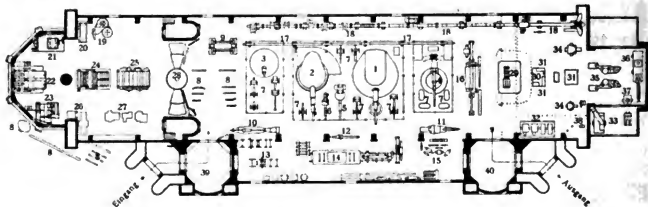


Abbildung 1. Lageplan der Ausstellungsgegenstände in der Krupp-Halle.

- 1 30,5-cm Küstenkanone in Thurmblafette.
- 2 28-cm Schiffskanone in Mittelpivot-Lafette.
- 3 28-cm Küstenhaubitze in Mittelpivot-Lafette.
- 4 21-cm Küstenkanone in Verschwindlafette.
- 5 19-cm Schiffskanone in Mittelpivot-Lafette.
- 6 16-cm Küstenkanone in Mittelpivot-Laff.
- 7 Feld- und Gebirgsgeschütze.
- 8 Geschossene Panzerobjecte.
- 9 Panzerplatten-Walzwerk.
- 10 Hinterstevens.
- 11 Vorderstevens.
- 12 Torpedobooster.
- 13 Gegenstände für Normal- und Schmalspurbahnen sowie industr. Zwecke.

- 14 Gruppe von Stahlformgusstücken.
- 15 46 m lange Welle.
- 16 Vollständige zusammengebaute Welle für einen Schnelldampfer (darüber: Kesselboden und etwa 27 m langes Kesselblech).
- 17 Trockenschrank.
- 18 Schüttelherd.
- 19 Naf-Kegelmühle.
- 20 Pochwerk.
- 21 Magnetischer Erzscheider.
- 22 Linoleum-Kalender.
- 23 Bleiplatten-Walzwerk.
- 24 Bleisubelpresse.
- 25 Maschinen zur Fabrication von raschlosom Falter.
- 26 Profil eines Grusonischen Hartguss-Panzerthürms.

- 27 Dampf-Dynamo.
- 28 Offizierskammer.
- 29 Modelle der alten und neuen Germania-Werft und Schiffmodelle.
- 30 Grundplatte für eine Schiffmaschine.
- 31 Dampfmaschinenanlage Patent Scholz und Pompe.
- 32 Ventilationsanlagen.
- 33 Torpedoboostmaschinen.
- 34 Dampfboostmaschinen.
- 35 Boot-Heilmaschine.
- 36 Munitionsaufzüge.
- 37 Ausstellung von Erzen und anderen Rohstoffen (darüber: Borenen).
- 38 Ausstellung von Halb- und Hülfefabricationen (darüber: Ausstellung der Wohlfahrtseinrichtungen).

kanone in Verschwindlafette, eine 15-cm Küstenkanone in Mittelpivotlafette und eine 28-cm Küstenhaubitze, ferner durch eine 28-cm und eine 19-cm Schiffskanone in Mittelpivotlafette; an Feldartillerie-Material sind einige 7,5-cm Feldkanonen neuester Construction ausgestellt, ferner einige Feldhaubitzen und daran anschließend Gebirgskanonen und mehrere Geschütze kleinen Kalibers. Systematische Zusammenstellungen von verschiedenen Verschluss-Constructionen, Geschossen, Patronen, Kartuschen und Munitionstheilen vervollständigen die artilleristische Ausstellung. Die Verwendung der Küstengeschütze in fortificatorischen Anlagen wird durch eine Reihe von Modellen von Küstenbatterien, welche das Grusonwerk ausstellt, veranschaulicht. Ein

abzusehen ist. Im ganzen sind 26 Panzerobjecte vorhanden, darunter eine Riesenplatte aus Nickelstahl von 13,16 m Länge, 3,4 m Breite, 30 cm Dicke und einem Gewicht von 106 t. Diese Platte, die aus einem Rohblock von 130 t ausgewalzt ist und sich durch glatte Oberfläche und durch eine in jeder Beziehung exacte Bearbeitung auszeichnet, ist das schwerste Walzstück, das je dargestellt worden ist. Krupp ist dem thatsächlichen Bedürfnis des Schiffbaues mit den Abmessungen dieser Platte vorangeeilt. Wie unseren Lesern bekannt, ist die Panzerplattenfabrication ursprünglich von Frankreich ausgegangen, dann folgte England, Mitte der 70er Jahre richtete sich die Dillinger Hütte auf Herstellung von Panzerplatten ein und erst im



der durch Ausbohren von beiden Seiten angenommen ist. Weiter fällt eine vollständig montirte Welle für den Schnell-dampfer des Norddeutschen Lloyds „Kaiser Wilhelm II.“ auf. Sie besteht aus einer zusammengesetzten sechs-fachen Kurbelwelle und sieben Wellen, die je nach ihrer Beanspruchung zum Theil aus Nickelstahl, Martinstahl oder, wie die Schraubenwelle, aus Tiegelstahl hergestellt sind. Das prächtige Ausstellungsstück wiegt insgesamt bei einer Länge von 70 m nicht weniger als 226,2 t. Eine höchst interessante Schmiedearbeit ist ein senkrecht aufgehängter Felsmeißel, der dazu dient, auf mechanischem Wege die der Schifffahrt hinderlichen Felsen aus dem Wege zu räumen; in ausgedehntem Maße ist derselbe jüngst durch die Firma G. Lather-Braunschweig bei der Donau-Regulirung und bei Vertiefungen des Rhein- und Mainbetts angewandt worden. Der ausgestellte Meißel ist 9,5 m lang, 10730 kg schwer. Eine blankgeschliffene Stelle zeigt, daß der Meißel aus drei Stahlstücken zusammen-geschweißt ist, von denen das mittlere aus härtestem Tiegelstahl die Spitze beim Anffallen bildet, während die beiden Seitenstücke aus Flusseisen hergestellt sind. Der eingeschweißte Tiegelstahl-keil hat 1 m Länge. Ein zweites Exemplar, mit welchem zwischen Bingen und St. Goar 7600 cbm härtesten Schiefers und Grauwacke durch 165 600 Schläge abgesprengt worden sind, zeigt die praktische Leistung, sowie daß durch die Art der Construction eine genügende Schärfung bei fortschreitender Abnutzung von selbst erfolgt. Gestützt auf dieses vorzügliche Material hat die obenwähnte Firma die Leistung bei Felsensprengungen in Flußbetten vervier- bis sechs-facht. In geradezu glänzender Weise werden die Fortschritte im Formstahlgufs durch die verschiedensten Stücke der complicirtesten Form in allen Größen vor Augen geführt; in mehreren Ausführungen sind die größten Hintersteven mit Ruderrahmen und Vordersteven, darunter einer mit Rammsporn, vertreten. Aus Formstahlgufs sind weiter die Räder, Radsätze, Radreifen und andere Locomotiv- und Maschinentheile, von denen ein dünnwandiger Locomotiv-rahmen als ein besonders kunstvolles Formstück anzusehen ist.

Für den Hüttenmann bietet eine Reihe von Walzwerken, ein Hochofen-

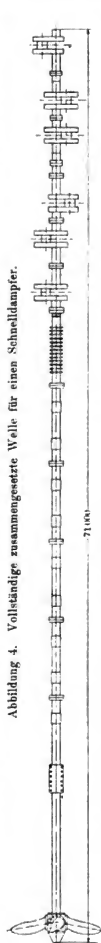


Abbildung 4. Vollständige zusammengesetzte Welle für einen Schnell-dampfer.

Heißwindschiebergehäuse und ein Bessemer-Convertirer für 20 t-Converter ein besonderes Interesse.

Eine Specialfabrication ist der sogenannte Hartstahl, eine natrharte Legirung, die zu Theilen von Zerkleinerungs- und Baggermaschinen, zu Hemmschnen, Bremsklötzen für Normalbahnwagen, Förderwagenräder und anderen einem starken Verschleiß ausgesetzten Objecten verwendet wird.

Die Blechfabrication der Essener Gußstahlfabrik ist durch ein Kesselblech von 26,8 m Länge, 3,56 m Breite und 38 mm Dicke bei einem Gewicht von 29,5 t vertreten, ebenso durch einen Kesselboden von 3900 mm Durchmesser. Sehr zahlreich sind die ausgestellten Gegenstände aus Stahlblech mit besonderer Formgebung, die theils durch Pressen, theils durch Ziehen, theils durch Schmieden in Gesenken hergestellt worden sind und von denen ein großer Theil bei Rahmen und Unterstellen für Eisenbahnwagen Verwendung findet. Eine Collection glatter, nahtloser Stahlrohre zeigt, daß Krupp auch diese Fabrication aufgenommen hat. Bei den Werkzeugstahlproben sind von actuellem Werthe die Angaben über Schnittgeschwindigkeit und Spangröße, die bei den Materialien verschiedenster Festigkeit ganz moderne Leistungen anweisen. Da die Frage der Werkzeug- und Specialstahlfabrication gegenwärtig auf der Tagesordnung steht, ist diese Collection besonders geeignet, die Aufmerksamkeit des Fachmannes auf sich zu ziehen.

Zum erstenmal auf einer Ausstellung tritt die Firma Krupp auch als Schiffbauerin auf; sie erweist sich auch hierbei als eine Firma ersten Ranges. Die äußerst sauber gearbeiteten Modelle zeigen Schiffe vom größten Panzer bis zum Torpedoboot heranter. Besondere Aufmerksamkeit erregt das Modell eines kürzlich vollendeten Torpedobootzerstörers, für dessen Abnahme 25 Knoten Geschwindigkeit garantirt waren, der aber in dreistündiger Probefahrt eine Durchschnittsgeschwindigkeit von fast 30 Knoten erreichte. In wirklicher Ausführung ausgestellt sind Maschinen und Kessel für Torpedoboote. Die beiden kleinen Maschinen, die man beim ersten Anblick wohl für Modelle halten könnte, weisen trotz des kleinen Raumes, den sie einnehmen und der bei einer Höhe von etwa 2 m in der Grundfläche kaum

5 bis 6 qm sein dürfte, die erstaunliche Leistung von mehr als 6000 P.S. auf, die erst erklärlich wird, wenn wir hören, daß die Zahl der Umdrehungen der Maschine bei vollem Betrieb über 400 beträgt und der Druck im Hochdruckcylinder bis auf 20 Atm. steigt. Zur Erzeugung des Dampfes dient ein ebenfalls ausgestellter Röhrenkessel nach System Schulz, bei dem man mit dem Druck bis zu 24 Atm. gehen kann. Was aus der Germania Lawerft seit deren Übernahme durch die Firma Krupp geworden ist, zeigen zwei Modelle, von denen eines die Werft bei der Übernahme und das andere sie in ihrem heutigen Zustande zeigt; man sieht, welche nngemeine Entwicklung die mit den allerneuesten Einrichtungen versehene Werft seitdem genommen hat, so daß kaum ein Stein auf dem andern geblieben ist.

Das Grusonwerk Magdeburg, die andere Zweiganstalt von Fried. Krupp, stellt neben den oben erwähnten Modellen von Küstenbatterien das Profil eines Hartgusspanzerturms für zwei 28-cm Geschütze für Küstenbefestigung aus. Weiterhin werden eine große Anzahl von charakteristischen Hartguss-, Weichguss- und Stahlformgusstecken vorgeführt, außerdem aber ganze Apparate und maschinelle Einrichtungen für Industriezwecke, z. B. magnetische Erzscheider, eine hydraulische Bleikabelpresse, ein Bleiplattenwalzwerk, Maschinen zur Fabrication von rauchlosem Pulver, einen Linoleumkaland, eine Erzanhaltungsanlage, ein Pochwerk zur Zerkleinerung von Erzen und dergleichen.

Außerdem findet die Anstellung Ergänzung durch eine Sammlung von Rohmaterialienproben, prächtigen Erzstufen, sowie mineralogischer Funde

aller Art aus den Kohlengruben, Eisensteinzechen, Manganerz- und Kalksteinbrüchen der Firma.

In der nördlich gelegenen Kojie hat ein historisches Stück Aufstellung gefunden, nämlich eine Niederdruck-Dampfmaschine, die in den Anfängen des Werks seine gesamte Betriebskraft darstellte. Das Werk zählte im Jahre 1901 in etwa 60 Betrieben der Gfmsstahlfabrik 513 Dampfmaschinen mit 43848 P.S.; hier tritt dem Besucher die ganze Größe der Firma, der Wandel zwischen einst und jetzt, vor Augen.

Unser Bericht wäre nicht vollständig, wenn wir nicht auch einen Blick in die oberen Räume werfen wollten, in denen die Wohlfahrts-Einrichtungen in reizvoller Weise Platz gefunden haben. Wir sehen die praktische Vorführung der berühmten Bücherei, daneben sind volkswirtschaftlich höchst interessante Statistiken, zahlreiche Handarbeiten und kunstgewerbliche Stücke in vornehmem Geschmack ausgestellt n. s. w. Die bewundernswürdigen Leistungen der Firma auf diesem Gebiete erhalten eine deutliche Illustration durch die Angaben, daß der im Jahre 1900 hierfür bestrittene Aufwand nicht weniger als 3393815,13  $\text{M}$  betragen hat; hiervon waren 1579625,41  $\text{M}$  auf Grund der Reichsversicherungsgesetze zu entrichten, während weitere 1632973,21  $\text{M}$  statutarische Leistungen der Firma zu nicht gesetzlich vorgeschriebenen Kassen und der Rest mit 181256,51  $\text{M}$  die aus den besonderen Stiftungen und Fonds der Firma sowie die sonstigen von der Firma gewährten Unterstützungen und Zuschüsse waren. Diese Reesenziffern reden in socialpolitischer Hinsicht mehr, als man in Büchern niederzuschreiben vermöchte.

## Die moderne Praxis des Drahtziehens und ihre Ergebnisse.

Von Wm. Garrett.

(Nachdruck verboten.)

In keinem Zweige des Stahlhüttengewerbes ist m. E. sowohl die englische als auch die continentale Industrie so sehr zurückgeblieben wie in dem Ziehen der Drähte. Sucht man nach einer Erklärung dafür, so wird man auch die besonders unter den amerikanischen Fabricanten zum Sprichwort gewordene Ansicht nicht außer Betracht lassen können, daß einer der Hauptgründe, warum England und teilweise Deutschland im internationalen Wettbewerb an Boden verlieren, die Engstirnigkeit ist, mit welcher die Industriellen dieser Länder an den von ihren Großvätern überkommenen Traditionen hängen und die Verbesserungen, welche inzwischen in Amerika gemacht worden sind, unbeachtet lassen

und in jeder Weise verkleinern. Ich will bei meiner Schilderung der Drahtfabrication nicht bis in die Tage der grauen Vorzeit zurückgreifen, sondern meinen historischen Rückblick auf einen kurzen Bericht über diejenigen Fabricationsmethoden beschränken, welche vor Einführung der Kaliberwalzen durch Cort\* im Gange waren.

Bereits im Jahre 1351 stand die Ziehbank in Benutzung; die zum Ziehen bestimmten Stäbe waren entweder quadratisch, durch Zerschneiden dünner ausgehämmerter Bleche erhalten, oder

\* Wir haben schon bei früherer Gelegenheit bemerkt, daß Cort nicht der erste war, welcher Kaliberwalzen herstellte. Vergl. „Stahl und Eisen“ 1900 Seite 67.

Die Red.

sie waren auf einem Amboss gerundet. Jedenfalls steht es zweifellos fest, daß vor Einführung der Kaliberwalzen Draht nicht aus einem vollständig runden, sondern aus einem quadratischen oder nur annähernd gerundeten Stab gezogen wurde. Nach der Einführung des Drahtwalzverfahrens finden wir bei näherer Betrachtung, daß in den frühen Fabricationsstadien — infolge der rohen Walzmethoden — nicht nur ein runder Stab schwer zu bekommen war, sondern, daß es auch Schwierigkeiten bot, die nach Möglichkeit ansgewalzten Drähte in wirtschaftlich vortheilhafter Weise durch Ziehen weiter zu verarbeiten. Wenn ich nicht irre, war noch im Jahre 1870 ein Nr. 6 Walzdraht (4,9 mm) ein im Handel unbekannter Artikel. Ich möchte sogar mit ziemlicher Gewißheit behaupten, daß ein Nr. 4 Walzdraht (5,9 mm) in jener Zeit sowie noch einige Jahre später als Normalstärke galt und die Stärke Nr. 6 erst seit ungefähr 1881 in den Handel kam.\* In der That wurden vor Einführung des weichen Bessemer-Flusseisens selten Stäbe von unter  $\frac{1}{4}$ " Durchmesser gewalzt und zwar infolge der Schwierigkeit, gewöhnliches Schmiedeeisen zu kleineren Durchmessern auszuwalzen. Eine der Hauptursachen für die Einführung der feinen Walzsorten, wie z. B. Nr. 6, war, bei Lichte betrachtet, nicht ein Bedürfnis der Technik, sondern der Wunsch, den auf der Einfuhr von Nr. 5 Draht (5,4 mm) lastenden Zoll zu umgehen. Man konnte nämlich Nr. 6 Walzdraht als einen im Tarif nicht vorgesehenen Artikel unter bedeutender Zollermäßigung nach England einführen. Ich möchte daher ausdrücklich darauf hinweisen, daß die Einführung von Stärke Nr. 6 nicht eine durch die Fabrication bedingte Nothwendigkeit, sondern ein kurzes Ueberbick über die Geschichte des Drahtziehens in Amerika zu geben.

Nach dieser Auseinandersetzung will ich dazu übergehen, einen kurzen Ueberblick über die Geschichte des Drahtziehens in Amerika zu geben.

Im Jahre 1868 errichtete die Cleveland Rolling Mill Co., Cleveland, Ohio ein Drahtwalzwerk zur Versorgung einer kleinen Drahtzieherei, welche in Newbury, jetzt einem Theil von Cleveland, von einigen Kapitalisten errichtet worden war. Die damals in Amerika übliche Normal-

stärke war Nr 4 (5,9 mm) und als Material für die Darstellung derselben wurde schwedisches, norwegisches oder Puddelleisen verwendet, welches letztere durch Puddeln einheimischen oder fremden Roheisens gewonnen worden war. Die mit einheimischem Roheisen erzielten Ergebnisse fielen höchst ungünstig aus, so daß die genannte Gesellschaft, nachdem sie für eine Puddelanlage mit dazn gehörigem Luppenwalzwerk eine Menge Geld geopfert hatte, den Betrieb nach zweijähriger Dauer aufgab. Hierauf begann man allmählich Knüppel aus Bessemerflusseisen zu verwenden und seit dieser Zeit hat nicht nur die Cleveland Rolling Mill Co., sondern die ganze Drahtindustrie der Vereinigten Staaten täglich Fortschritte in der Darstellung von Flusseisendraht gemacht, sowohl in Bezug auf die Leistung der Anlagen als auch auf die Qualität des Materials und die Verwendung der Fertigfabricate.

Im Jahre 1870 verwendete man allgemein Nr. 4 Walzdraht (5,9 mm) von 0,30 % Kohlenstoff, 0,10 % Phosphor, 0,09 % Schwefel, 0,60 % Mangan. Man zog den Draht nach vorgängigem Beizen und Schmieren durch zwei Ziehlöcher bis auf Stärke Nr. 8 (4,1 mm) aus, worauf er geglättet und nach abermaligem Beizen und Schmieren bis auf Stärke 12 (2,6 mm) ausgezogen wurde. Durch Wiederholung der genannten Operationen gelangte man bis zu einer Stärke Nr. 15  $\frac{1}{2}$  bis 16 (1,7 bis 1,6 mm) und nach abermaligem Beizen, Schmieren und Ziehen weiter bis auf Nr. 20 (0,9 mm). Man behielt diese Praxis bei, bis ein Bessemer-Flusseisen von 0,10 % Kohlenstoff, 0,09 % Phosphor, 0,08 % Schwefel, 0,45 % Mangan dargestellt wurde, eine Zusammensetzung, welche der Normalzusammensetzung des hente gebräuchlichen Walzdrahts entspricht.

Walzdraht wurde in dem Zeitraum 1870 bis 1883 entweder in einem gewöhnlichen geraden oder in einem sog. belgischen Walzwerk dargestellt. Unter letzterem versteht man eine Anlage, bei welcher der Fertigwalzenstrasse ein Vorwalzwerk vorgelegt war.\* Eine Ausnahme bildeten einige wenige continirliche Walzwerke, welche von der Washburn & Moen Mfg. Co. der United States Steel Co. und von Richard Johnson and Nephew betrieben wurden. Die Geschichte der amerikanischen Drahtindustrie hat gelehrt, daß das continirliche Drahtwalzverfahren mit so vielen Schwierigkeiten verknüpft ist, daß man nahe daran war, es aufzugeben, was auch ohne die Einführung des weichen Bessemer-Flusseisens geschehen wäre. Die in gewöhnlichen oder belgischen Walzwerken erzeugten Drähte waren thatsächlich rund, während die in continirlichen Walzwerken hergestellten

\* Dies ist in Bezug auf deutsche Verhältnisse nicht zutreffend. Auf dem Neunkirchner Eisenwerk der Firma Gebr. Stumm ist in den Jahren 1866/67 eine Drahtstrasse mit einem Vorwalzengerüst erbaut und in Betrieb genommen worden, auf welcher unseres Wissens schon damals 4,9 mm Walzdraht aus Schweisseisenknüppeln hergestellt wurde. Jedenfalls steht fest, daß diese Drahtstrasse im November 1876 in vollem Betrieb stand, und zwar auf Schweisseisen-Walzdraht übergewand in der Stärke von 4,9 mm. Das Fabricat war tadellos gewalzt, von einwandfreier Güte und wurde ohne Ausnahme zur Weiterverarbeitung an fremde Werke verkauft.

\* Nach Baackes würde letztere richtiger den Namen deutschen Walzenstrasse führen, während der ersten Einrichtung der Name belgische Walzenstrasse zukommt. Vergl. „Stahl und Eisen“ 1900 S. 67.

so unregelmäßig in Form und Stärke ausfielen, daß eine Ziehplatte aus Hartguß anstatt der damals gebräuchlichen Stahlplatte verwendet werden mußte. Die Washburn & Moen Mfg. Co., welche sehr stolz auf den Erfolg ihres kontinuierlichen Walzwerks war, glaubte, daß sich die Drahtfabrication um so billiger stellen würde, je dünner die erzeugten Walzdrähte wären, und auch, daß es billiger sei, das Metall durch Walzen als durch Ziehen auf kleinere Querschnitte zu bringen. Es bietet ein gewisses Interesse, auf die großen Anstrengungen zurückzublicken, die von dieser Gesellschaft gemacht wurden, ihren Walzdraht soweit als möglich auszuwalzen. Vom rein technischen Standpunkt aus ist ihr dies auch gelungen, indem sie es bis auf eine Drahtstärke Nr. 9 (3,7 mm) brachte, aber dieser technische Erfolg war von keinem wirtschaftlichen begleitet. Die großen Opfer an Zeit und Kapital, welche in Amerika auf den Versuch, feinere Walzdrahtstärken als Nr. 5 durch Walzen herzustellen, verwendet wurden, sind daher als nutzlos zu betrachten und in der That haben auch fast alle Werke, einschließlic der nach dem kontinuierlichen Verfahren arbeitenden, die Fabrication von Walzdrähten unter der genannten Stärke seit Jahren aufgegeben. Trotz dieser ungünstigen Erfahrungen halten aber doch noch manche an der Idee fest, Nr. 6 Drahtstärke durch Walzen zu erzeugen und bestehen auch darauf, daß der Draht so rund als möglich sein soll. Wenn das Ziehen des Drahtes noch nach dem oben beschriebenen alten, umständlichen Verfahren erfolgte, möchte noch Grund für das Auswalzen bis auf Nr. 6 und selbst auf noch feinere Stärken vorhanden sein, unter den obwaltenden Umständen ist dies aber nicht der Fall.

Die anerkannte Normalstärke von Walzdrähten ist in Amerika Nr. 5 (5,4 mm), ich möchte indessen behaupten, daß nicht 80 % der im Jahre 1901 dargestellten Walzdrähte — die Erzeugung wird auf 1500 000 t geschätzt — bis auf Nr. 5 ausgewalzt wurden, sondern mindestens eine halbe Nummer stärker sind, obgleich sie Nr. 5 Drähte heißen. Im allgemeinen läßt sich behaupten, daß Draht aus weichem Flußeisen, wie man ihn für Nägel, Drahtzäune, verzinkten Eisendraht, Drahtgewebe u. s. w. braucht, von Nr. 4½ bis 5 Stärke (viele Tausend Tonnen auch von Nr. 5 bis 7) bis auf Nr. 20 (0,9 mm) ohne Ausglühen ausgezogen und aus diesem Stadium nach einmaligem Ausglühen zu dem feinsten Handelsdraht weiter verarbeitet wird. Das ist keine Ausnahme, sondern die Regel.\*

Die moderne Praxis, Walzdrähte bis auf Nr. 20 zu ziehen, ist wie folgt: Die Drähte werden unmittelbar, wenn sie aus dem Walzwerk

kommen, aufgerollt, in einen Wagen geladen, mit Wasser befeuchtet — nicht nur zur Kühlung, sondern auch, um einen Rostüberzug zu erzeugen — und, sobald sie gehandhabt werden können, auf ein Gestell gelegt, welches ungefähr 25 Ctr. faßt. Dieses Gestell wird mit Hilfe eines Kranes angehoben und mit dem Draht in einen großen Bottich eingetaucht, welcher verdünnte Säure von einem bestimmten Verdünnungsgrad enthält. Das Bad wird durch Einführung von Dampf im Kochen erhalten. Nachdem das Gestell eine kurze Zeit, nicht länger als 10 Minuten, in dem Bottich verblieben ist, wird es sammt dem Draht ausgehoben und in einen großen Bottich mit reinem Wasser eingeführt. Hier wird es ein oder zwei Sekunden\* geschüttelt und wandert alsdann in einen dritten Bottich, welcher Kalkmilch von bestimmter Stärke und zuweilen etwas Mehl enthält; diese Flüssigkeit wird gleichfalls im Kochen erhalten. Nach einigen Minuten werden Gestell und Draht herausgenommen, das Gestell entfernt, der Draht auf einen Wagen verladen und mit demselben in einen Ofen, in Amerika „Baker“ genannt, geschoben, wo er ungefähr zwei Stunden verbleibt. Der Zweck dieser Vorahme ist, die letzten an dem Draht haftenden Spuren von Säure zu entfernen. In diesem Ofen herrscht eine Temperatur von ungefähr 120 bis 150 ° C. Von hier gelangt der Draht in die Zieherei, in welcher er ohne weiteres Ausglühen oder irgend eine andere Behandlung bis auf Nr. 18 oder Nr. 20 (1,2 bis 0,9 mm) ausgezogen wird. Einigen der modernen amerikanischen Drahtwalzwerke, welche eine eigene Zieherei besitzen, ist es möglich, einen Auftrag von beispielsweise 30 t Nägel und 30 t Drahtzaun oder Drahtgewebe um 5 Uhr Nachmittags zu empfangen und bis 6 Uhr des nächsten Morgens bis zur Verladung fertig auszuführen, selbst wenn der Zaundraht verzinkt werden soll. Natürlich bin ich mir wohl bewußt, daß es sich hier um diejenigen Fabricate handelt, welche die niedrigsten im Drahthandel üblichen Preise erzielen, das ändert indessen an der Thatsache nichts, daß, während ein Theil dieser Drähte zu Nägeln und Zäunen verwendet wird, ein anderer großer Theil zu den feinsten und theuersten Handelsdrähten verarbeitet wird, und zwar wird diese Waare, wie bereits bemerkt, nicht aus Nr. 6 Walzdraht, sondern aus einem Draht ausgezogen, dessen Stärke zwischen 4½ bis 7 und 4½ bis 5 schwankt. Ich gebe zu, daß bei kohlenstoffreichen

\* Die angegebenen Zahlen für die Dauer der einzelnen Operationen, wie 10 Minuten für das eigentliche Beizen und 1 bis 2 Sekunden für das Abspülen in reinem Wasser unter Schütteln, klingen etwas unwahrscheinlich. Wir bemerken dazu nur, daß durch das Einführen von 1250 kg kaltem Draht und des kalten Gestells das Kochen des Bades auf einige Zeit unterbrochen wird.

\* Das macht man in Deutschland ebenso, wenn man ein normales weiches Flußeisen zur Verfügung hat.



(0,8% C und mehr), aus Tiegelstahl angefertigten Drähten, welche zur Drahtseilfabrication und anderen Spezialzwecken Verwendung finden, die Forderung berechtigt ist, daß diese Drähte so rund und fein als möglich anfallen. Ich will ferner angeben, daß für gewisse Arten von Holzschrauben, besonders für solche, die einen großen, flachen, dünnen Kopf verlangen, der verwendete Draht so rund als möglich sein und an Stärke der fertigen Schraube möglichst nahe kommen sollte, um ihn so weich als möglich zu erhalten, damit das Gefüge des Kopfes nicht krystallinisch wird. Nach meiner Meinung ist es aber verkehrt, alle Drähte auf eine für spezielle Anwendungen vorgeschriebene Form und Größe unter vermehrtem Kostenaufwand und Erschwerung des Wettbewerbs auszuwalzen, lediglich weil 5 bis 10% der Gesamtmenge eben diese Größe und Form erfordern. Man könnte dagegen fragen: Worin liegt der Vortheil stärkerer Drähte von unregelmäßigen Querschnitt? Darauf antworte ich: Darin, daß sie billiger zu walzen sind. In Amerika giebt es heutzutage Walzwerke, welche täglich 400 t Draht erzeugen, kürzlich brachte es ein Werk sogar bis auf 267 t Nr. 5 Draht, ein anderes bis auf 252 t Nr. 5 Draht in einer einzigen Schicht, wogegen, wenn dieselben Werke mit derselben Kraft einen vollständig runden Nr. 6 Draht liefern wollten, nicht mehr als 60 t in einer Schicht oder weniger als  $\frac{1}{4}$  der Production in Nr. 6 Draht erzeugt werden würden.\* Dies sind unbestreitbare Thatsachen und möchte ich deshalb an dieser Stelle ausdrücklich feststellen, daß der Grund, weshalb man in Amerika keinen vollständig runden Draht von Stärke Nr. 6 (4,9 mm), wie ihn die englischen und deutschen Fabricanten verlangen, darstellt, nicht in der mangelnden Leistungsfähigkeit der amerikanischen Werke liegt, sondern darin, daß dieses Verfahren wirtschaftlich unvorthellhaft ist. Dies hat die Erfahrung gezeigt, als ein sehr scharfer Wettbewerb in Amerika in den Jahren 1893 bis 1896 entstand, infolgedessen Drahtnägel zu 1 oder  $\frac{1}{2}$  Penny f. d. Pfund, glatter Draht zu noch niedrigeren Preisen, und Stachelzaundraht zu  $1\frac{1}{4}$  das Pfund bezahlt wurde, einem noch nie dagewesenen Preise. Damals durfte keine Anstrengung gescheut werden, die Production zu verbilligen, um überhaupt Geschäfte zu machen, und sollte das Jeden überzeugen, daß die amerikanischen Drahtfabricanten mit Recht in Bezug auf die Stärke des zum Ziehen zu verwendenden Walzdrahts die in Europa üblichen Ansichten nicht

theilen. In der That fragt man in der amerikanischen Drahtindustrie nicht, wie sollen wir feinere und rundere Drähte darstellen, sondern wie könnten wir noch größere Walzdrähte mit Vortheil verwenden. Man muß auch nicht glauben, daß das gegenwärtige Arbeitsverfahren und die damit errungenen Erfolge ohne Kampf durchgesetzt worden sind, im Gegentheil, auch hier waren engherzige Vorurtheile zu überwinden.

Nach meiner auf 32 jährige Erfahrungen sich stützenden Ansicht gebührt das Hauptverdienst an der Einführung eines stärkeren Walzdrahts als Nr. 6 in die Drahtzieherei und des billigsten Verfahrens, diesen Draht bis zum Fertigfabricat anzuziehen, Henry Roberts,\* der mehrere Jahre lang der Generaldirector und Miteigenthümer der Oliver Wire Co. in Pittsburg war. Seit dieser Zeit (1885) sind alle Bemühungen, die Drahtstärken Nr. 9, 8, 7 und 6 durch Walzen zu erhalten, mit Ausnahme weniger Fälle aufgegeben worden.

Eine der Hauptursachen der in Amerika erzielten Fortschritte ist, daß die Vorarbeiter oder Meister in Bezug auf die Einführung von Betriebsverbesserungen fortschrittlich gesinnt sind, und andererseits auch bei ihrem Arbeitgeber für ihre Ansichten Gehör und Unterstützung finden. In England hat der Meister (Foreman) in einer Zieherei in vielen Fällen niemals ansehnlich seines eigenen Werkes gearbeitet und ist vielleicht der Nachfolger seines Vaters und eventuell noch seines Großvaters geworden; er kennt daher keinen anderen Fortschritt als den seiner eigenen Erfahrung und glaubt auch, daß niemand Anders Fortschritte gemacht hat, weil er sich selbst für ein großes Licht und unfehlbar hält. Er befördert oder beeinträchtigt oft den Erfolg irgend einer Einrichtung, je nachdem es seiner Eitelkeit oder seinem persönlichen Interesse paßt. Dies erscheint scharf, ist aber wahr. Wenn ein englischer Meister seinem Vorgesetzten sagt, daß irgend etwas auf die vorgeschriebene Weise nicht gemacht werden kann, daß weder sein Vater noch sein Großvater es so gemacht hätten, so ist damit die Sache erledigt. Ein amerikanischer Meister, der häufig keinen in denselben Betriebe aufgewachsenen Vater oder Großvater hatte, wird durch die Vorurtheile der Vergangenheit nicht beeinflusst und nimmt die Neuerungen vor, die er für gut hält oder die sein Arbeitgeber verlangt und meistens sind dieselben von Erfolg begleitet.

\* Es ist uns nicht klar, wie der Verfasser zu den hier genannten Productionsziffern 267 t bzw. 252 t Nr. 5 Draht gegen 60 t Nr. 6 Draht kommt als vergleichsweise Leistung derselben Drahtstraße f. d. Schicht und als die gleiche Kraft erfordernd. Es dürfte dieser Punkt eine weitere Aufklärung erfordern.

\* Nach der Vollendung des vorliegenden Aufsatzes erfuhr der Verfasser, daß ungefähr zu gleicher Zeit Verbesserungen des Drahtziehverfahrens auch von Chas. Booth, dem Leiter der Quinsigamond-Werke der Washburn & Moen Mfg. Co., Worcester, und Robt Ney, seinem Assistenten, jetzt Ass't District Manager der American Steel and Wire Co., Cleveland, Ohio, durchgeführt wurden.

Bevor ich meine Betrachtungen über diesen Gegenstand schliesse, möchte ich noch einige Erfahrungen mittheilen, die ich in Amerika gemacht habe. Infolge der vor Einführung des Garrettschen Walzwerks herrschenden Vorurtheile war, mit Ausnahme der wenigen Drähte, welche auf continuirlichen Walzwerken gewalzt wurden, das durchschnittliche Gewicht eines Drahtes auf 60 Pfund bemessen. Ich erinnere mich noch lebhaft, wie es nach der Inbetriebsetzung der American Wire Co., Cleveland, nm das Jahr 1886 infolge der Anwendung 4zölliger Knüppel rathsam erschien, das Gewicht derselben auf 135 Pfd. zu erhöhen. Als diese so viel grösseren und schwereren Knüppel ankamen, entstand unter den Drahtziehern eine solche Aufregung, daß ein Streik ausbrach, der ungefähr drei Tage dauerte, aber ohne irgend ein Nachgeben von seiten der Gesellschaft wieder zu Ende ging. Es wurden darauf von Angst dieses Jahres bis zum April des nächsten keine anderen als die vorher gelieferten Knüppel gebraucht und die Folge davon war, daß die Drahtzieher eine grössere tägliche Leistung erzielten und, da sie für die Tonne bezahlt wurden, auch höhere Löhne erhielten als je zuvor.

Ein anderer interessanter Fall betrifft die American Wire Co., welche vor dem Bau ihres eigenen Walzwerks ihren Walzdraht von Nr. 6 Stärke von auswärts bezog und eine Ladung von 500 t erhalten hatte. Derselbe mußte in New York längere Zeit lagern und wurde erst im April abgeliefert. Dies gab Veranlassung zu einem neuen Streik, weil die Leute eine Extravergrütung für das Ziehen dieser leichten Abfallstäbe haben wollten, derselben Stäbe, welche sie, ehe die Gesellschaft ein eigenes Werk baute, Jahre lang gezogen hatten. Die Sache wurde schliesslich durch das Versprechen beigelegt, daß nach diesen 500 t keine weiteren Sendungen dieser leichten Drahtringe zur Verwendung kommen sollten. Heutzutage ist es in Amerika etwas Gewöhnliches, Walzdraht von 300 Pfd. in feinere Stärken anziehen zu sehen. Dies beweist deutlich, daß selbst die Arbeiter, welche nach der Tonne des gezogenen Fertigfabricats bezahlt werden, die amerikanischen Nr. 5 Walzdrähte den ausländischen von Stärke Nr. 6 vorziehen, aus dem einfachen Grunde, weil sie dabei mehr Geld verdienen. Trotz alledem bestehen 9 unter 10 englischen oder deutschen Fabricanten — ich möchte beinahe sagen alle — darauf, Nr. 6 Walzdraht zu verwenden. Die Stärke Nr. 6 bietet nur einen einzigen Vortheil und auch den nur für diejenigen Werke, welche den Draht nicht selbst herstellen: eine geringe Ersparnis an Kraft. Diejenigen, welche ein eigenes Walzwerk besitzen und ihren Walzdraht zu feineren Stärken als Nr. 5 auswalzen, sparen Kraft im Kleinen, um sie im Großen zu

verschwenden. Die Ersparnis an Kraft bei Verwendung von Stärke Nr. 6 anstatt Nr. 5 ist auch so gering, daß ich bezweifle, ob irgend ein Drahtfabricant in Amerika viel Werth darauf legen wird, da er eine grössere Reihe von Drahtstärken aus beispielsweise einer 5000 t Ladung Nr. 4½ bis 5 Walzdraht als aus derselben Menge Nr. 6 herstellen kann.

Im Jahre 1897 baute ich ein belgisches Walzwerk in Frankreich nm, indem ich es für die Verarbeitung von 4zölligen anstatt von 2zölligen Knüppeln einrichtete. Dabei hatte ich wenig Schwierigkeiten mit den im Walzwerk beschäftigten Leuten, aber grössere in Bezug auf Wärmöfen und Kraft. Nachdem dies in Ordnung gebracht war, bestand ich darauf, die Knüppel nur bis auf Nr. 5 zu walzen und die Leistung durch ein gleichzeitiges Auswalzen von 3 oder 4 Drähten zu vergrössern. Da entstand eine große Aufregung in der Zieherei, weil die Drähte nicht fein und nicht rund genug wären. Die Leute verlangten, daß die früheren, vollkommen runden Nr. 6 Drähte wieder eingeführt würden und dies, trotzdem eine Ladung von fast 1000 t Nr. 5 Normaldraht angekommen war. Die Verantwortung für einen eventuellen Mißerfolg fällt hierbei meines Erachtens der Werkleitung zur Last, welche die Einführung der in den Vereinigten Staaten mit Erfolg verwendeten Drahtstärke nicht durchsetzte.

Soviel ich weis, hat auch eine der grossen deutschen Firmen kürzlich ein Drahtwalzwerk neuester Art errichtet, welches auch einige der charakteristischen Einrichtungen des Garrettschen Walzwerks aufweist. Dasselbe wird, nachdem es in Betrieb gekommen ist, als eine verfehlte Anlage betrachtet, und zwar nur wegen der Engherzigkeit und Unwissenheit der Meister in der Zieherei, welche einen grösseren Walzdraht als Nr. 6 und von nicht ganz vollendeter Rundung nicht zu verwenden wissen. Ich halte es für eine große Thorheit und Verschwendung, Geld für die Errichtung eines Walzwerks von 300 t täglicher Leistung anzugeben, wenn man nicht zugleich die in Amerika übliche Walzdrahtstärke zum Ziehen verwendet.\* Es ist nach meiner Meinung bei dem gegenwärtigen Stande der Technik unmöglich, gleichzeitig eine große Leistung und eine vollendete Form bei Walzdrähten, — feiner als Nr. 5 walzend — zu erzielen, da die Unregelmässigkeit der Form eine Folge des gleichzeitigen Auswalzens mehrerer Drähte ist.

\* Die vorstehenden Ausführungen treffen auf deutsche Verhältnisse nicht zu. Die Drahtzieher werden in Accord bezahlt und zwar nach der Zahl der Züge und nach den verschiedenen Drahtstärken. Sie haben also kein Interesse daran, einen dünneren Walzdraht zu verlangen. Auch dem Meister kann die Stärke des Walzdrahtes ziemlich gleichgültig sein, wenn ihm ein genügend eingerichteter Drahtzug zur Verfügung steht.

Bei den Erörterungen, welche unter den englischen Fabricanten über die Gründe des Zurückgehens des englischen Eisen- und Stahlhandels stattgefunden haben, bildet ein häufig benutztes Argument die angebliche Ueberlegenheit des amerikanischen Arbeiters. Ich theile diese Meinung nicht, angesichts der Thatsache, daß ein großer Procentsatz amerikanischer Arbeiter aus dem Auslande stammt. Die Schuld liegt nicht an den Leuten, sondern an den „Labor union“-Führern, sowie an den kleinen Meistern; die ersten misfaulen die Leute, die anderen verstehen sie nicht richtig zu behandeln, um die besten Resultate zu erzielen. Auch den Eigenthümern fällt nach meiner Meinung ein großer

Theil der Verantwortung zu, weil sie sich nicht mehr um die Einzelheiten des Betriebes kümmern und die Betriebsergebnisse nicht vergleichen.\*

Ich schreibe das Gedeihen der amerikanischen Industrie besonders drei Ursachen zu: erstens dem Schutzzoll, welcher die Fabricanten anspornte, einheimisches Rohmaterial zu verwenden; zweitens dem Umstande, daß das Rohmaterial zu diesem Zweck vorhanden war, und endlich der starken Einwanderung, welche das nöthige Arbeitermaterial in reichlichem Maße stellte.

\* Wie aus einem Aufsatz im „Iron Age“ vom 23. Mai 1901 hervorgeht, ist die vom Verfasser behauptete Rückständigkeit in Bezug auf die Engländer und Deutschen z. Th. auch noch in Amerika zu finden.

## Birne zum gleichzeitigen Einschmelzen und Raffiniren von Metallen.

Von der Hawley Niederdruck-Converter-Gesellschaft in Chicago (Director J. T. Bleyer und Geschäftsführer J. C. Hopkins) wird ein Schmelz- und Raffinirverfahren nach Schwartz empfohlen, welches durch die Anwendung einer neuartigen Birne zum gleichzeitigen Einschmelzen und Raffiniren von Metallen gekennzeichnet ist.

In dieser Birne wird Rohöl als Brennstoff verbraucht und man erzeugt darin Graugufs, schmiedbaren Gufs, Gärbstahl und Rothgufs. Ein Versuchsapparat dieser Art ist drei Monate lang auf den Werken oben genannter Gesellschaft in der Superior und Townsend Street in Chicago ausprobiert worden. Die damit erzielten Resultate waren so günstig, daß man sie jetzt veröffentlicht hat. Eine lange Reihe von Proben wurde unter Ueberwachung von H. M. Goodrich, Chemiker der Deering Harvester Co. in Chicago, ausgeführt.

Der Apparat ist aus den Abbild. 1 und 2 ersichtlich, die wir dem „Iron Age“ vom 8. August 1901 entnehmen. Abbildung 1 zeigt ihn in seiner Stellung während der Stahlerzeugung, Abbildung 2 während des Ausgießens. Er ist wie eine kleine Bessemerbirne gebaut und auf Drehzapfen montirt. Die Versuchsbirne hat ein Fassungsvermögen von ungefähr 500 kg. Damit wurden zunächst Proben aus Graugufs hergestellt und zu dem Zwecke Chargen eingetragen, welche von reinem Roheisen an bis zu 40 % Schrott

enthielten. Die Proben für schmiedbaren Gufs wurden auch theils mit Roheisen allein, theils mit bis zu 50 % Schrott unternommen; letzterer enthielt 35 % Schweifeseisen und 15 % Stahl. Alle diese Versuche verliefen vollständig zufrieden-

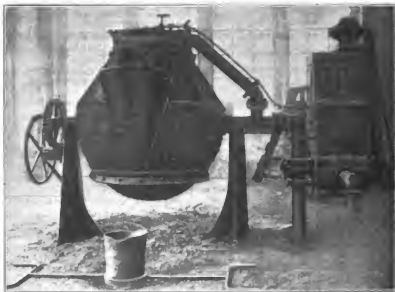


Abbildung 1. Stellung der Birne während der Stahlerzeugung.

stellend. Sie zeigten keinerlei Schwefelaufnahme und merkwürdigerweise nur geringen Oxydationsverlust. Die Graugufsqualitäten waren nicht nur fester, sondern auch reiner als man sie sonst aus den gewöhnlichen Cnpolöfen erhält. Die Festigkeit betrug 2370 Pfd. auf 1 Quadratzoll, d. h. sie war dem besten Maschinengufs gleichwerthig. Dieselbe Mischung im Cnpolofen ein-

geschmolzen ergab nur 2000 Pfd.\* Auch der schmiedbare Guß war wohl gelungen. Die zu einem Grauguß erforderliche Zeit vom Einsetzen des kalten Materials anfangen, betrug eine Stunde und 25 Minuten und die für schmiedbaren Guß 2½ Stunden. Dabei verminderte sich das Schwindmaß für Grauguß auf weniger als 2 %, wenn nur Roheisen eingesetzt wurde, und

wird durch einen Luftstrom fein zerstäubt. Die Flamme erhält eine rotirende Bewegung über dem Metallbade und es wird eine starke Hitze erzeugt. Die Füllthüren sind oben angebracht und der Converter wird geneigt, wenn chargirt werden soll. Das Kippen geschieht in einfacher Weise von Hand. Ein Rootageblase, das ungefähr 2 Pfd. Pressung oder 0,14 Atmosphären erzeugt und nur 3½ bis 4 P. S. erfordert, ist als ausreichend befunden worden. Das Futter besteht aus gewöhnlichen Dinassteinen, schon die erste Ausmauerung hielt die ganze 3monatliche Betriebszeit hindurch ohne besondere Abnutzung aus, ungeachtet der ganz bedeutenden Hitze.

Eine besondere Ersparnis wurde bei der Herstellung schmiedbaren Gusses erzielt und zwar im Vergleich mit den sonst üblichen Flammöfen. Die Kosten beim Umschmelzen für gewöhnlichen Grauguß ergaben sich ähnlich denen beim Cupolofenproceß, doch hofft man auch darin noch etwa 30 % zu gewinnen, wenn ein anderer Versuch gemacht sein wird, für den man jetzt die Vorbereitungen trifft. Die Leichtflüssigkeit des Metalls war so groß, daß die schwierigsten und feinsten Gußstücke viel sicherer als

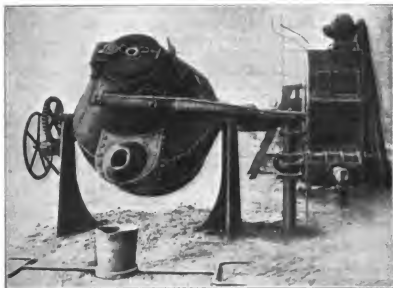


Abbildung 2. Stellung der Birne während des Ausgießens.

weniger als 1 % bei Zusatz von 40 % Schrott, bei Rothguß war derselbe weniger als 3 %.

Das Rohpetroleum wird der Birne durch ein Rohr zugeführt und der Zufluß durch ein Ventil nach Bedarf eingestellt. Das Oel tritt dann durch zwei Düsen an jeder Seite des Converters in der Nähe der Schnauze ein. Die Düsenöffnungen werden gegen das Innere zu enger und das Oel

durch die gewöhnlich üblichen Methoden gegossen werden konnten. Noch bessere Resultate hofft man mit einem solchen Klein-Bessemer-Converter von größerem Fassungsvermögen zu erzielen. Zur Bedienung desselben genügt ein Mann.

Die neue Birne ergab so gute Resultate, daß die Hawley Down Draught Furnace Co. fest daran glaubt, sie werde ein erwünschter Zusatz in der Ausrüstung jeder Gießerei werden. Auch ist der Apparat außerordentlich gut dort angebracht, wo man mit billigem Oel und theuren Kohlen und Koks zu rechnen hat.

\* Diese Angabe des „IronAge“ dürfte wohl ein Fehler sein; es soll jedenfalls 23700 und 20000 Pfd. auf ein Quadrat Zoll oder 1860 kg und 1400 kg a. d. Quadratcentimeter heißen.

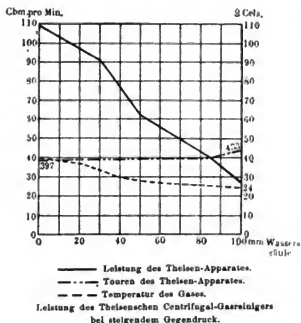
## Leistung des Theisenschen Centrifugal-Gasreinigers.

Auf dem Hochofenwerk des Schalker Gruben- und Hüttenvereins in Gelsenkirchen ist seit mehreren Wochen ein Theisenscher Gasreiniger im Betrieb. Derselbe liefert von einem Gas, das mit etwa 140 ° C. und einem Staubgehalt von 2,5 g a. d. Cubikmeter in den Reiniger eintritt, bei einem Kraftbedarf von 55 bis 60 P. S. durchschnittlich 115 cbm gereinigtes Hochofengas von etwa 40 ° C., welches an Flugstaub f. d. Cubikmeter 0,002 bis 0,022 g,

durchschnittlich 0,008 g Staub, sowie 15 ½ l Wasser enthält.

Der Wasserverbrauch in dem Reiniger beträgt i. d. Minute 100 bis 120 Liter, also für den Cubikmeter gereinigtes Gas etwa ein Liter. Zwei Wochen lang wurde mit demselben Wasser gearbeitet, nachdem dieses in Klärteichen gereinigt war und ein Gradiwerk passiert hatte. Das schmutzige Wasser trat aus dem Reiniger mit 50 ° C. aus und wurde auf 15 ° zurück-

gekühlt. Nach dieser Zeit von zwei Wochen war der Staubgehalt des gereinigten Gases auf obiges Maximum von 0,022 g gestiegen, infolge des trüben Circulationswassers. Würde man stets mit reinem Wasser arbeiten, so würde der Staubgehalt, wie oben angegeben, zurückgehen.



Der Druck des gereinigten Gases vor dem Reiniger betrug 10 mm Wassersäule, während das gereinigte Gas ohne Druck unter die Kessel tritt. Wurden die Gaseinlasschieber vor den Kesseln soweit geschlossen, daß der Reiniger mit Druck arbeiten mußte, so nahm die Leistung, wenn auch der Kraftbedarf durch höhere Umdrehungszahl auf gleicher Höhe erhalten wurde, mit Steigerung des Druckes von 0 bis 95 mm

Wassersäule von 109 auf 27 cbm ab; bei 50 mm Druck an den Kesseln z. B. fällt die Leistung des Reinigers auf 62 cbm i. d. Minute, bei 95 mm Wassersäule vor den Kesseln nimmt die Leistung auf 27 cbm i. d. Minute ab, wie oben angegeben.

Nach zwei Wochen Betriebszeit sank die Leistung in weiteren 14 Tagen ohne weiteres Zuthun auf 36 cbm und der Kraftbedarf ging auf 36 P. S. zurück. Es wurde dabei constatirt, daß der Reiniger stark incrustirt war. Nachdem der Apparat gereinigt war, zeigte er wieder seine normale Leistungsfähigkeit.

Nach Obigem reinigt demnach der Theisen'sche Apparat das Hochofengas ganz vorzüglich, jedoch ist der Kraftbedarf ein recht hoher. Auch ist es ein Uebelstand, daß der Apparat bei Gegendruck so erheblich weniger leistet. Die Reinigung des Apparates wird auf ein Minimum zurückzubringen sein, wenn stets klares Wasser zum Waschen benutzt wird.

Im Anschluß an obige Mittheilung schreibt uns der Erfinder des Apparates, Hr. Theisen, Baden-Baden: Die nachlassende Leistung des Apparates in Bezug auf die durchgesaugte Gasmenge beruhte lediglich darauf, daß die Eingangsleitung durch Staubablagerung verengt wurde, was mit der Leistung des Apparates selbst somit gar nichts zu thun hat; letzterer erreichte sofort wieder seine normale Leistung, sobald die Gaszuleitung gereinigt war.

Der Apparat wäscht sich auch selbst rein, solange genügend reines Wasser richtig circulirt. Der Kraftverbrauch war etwas höher als angenommen, dagegen liefert der Apparat auch reineres Gas als garantirt war.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Zur Titerstellung von Kaliumpermanganatlösung mit Eisen.

Da es bekannt ist, daß die Einstellung von Permanganatlösungen auf Eisen deshalb etwas unsicher ist, weil der Eisenwerth des benutzten Materials in ziemlich weiten Grenzen schwankt, so haben H. Thiele und H. Deckert\* besondere im Handel befindliche, mit „chem. reines Eisen“ bezeichnete Sorten mit andern Eisensorten und mit Oxalsäure verglichen. Es gelangen zum Vergleich: Klaviersaitendraht, Ferr. metall. foliat, Ferr. metall. in lamiu pro analysi, Blumendraht und ein paar Oxalsäuresorten. Die Resultate sind in Ta-

bellen zusammengestellt und dieselben zeigen, daß jene mit besonderen Bezeichnungen speciell für die Einstellung in den Handel gebrachten Eisensorten manchmal noch größere Fehler geben, wie Blumen- und Klaviersaitendraht. Nimmt man das Eisen zu 99,6 % bezw. 99,82 an, so kann der Fehler bis 1 % bezw. 0,8 % steigen. Für praktische Zwecke vollkommen übereinstimmende Resultate gaben die Oxalsäurelösungen.

### Bemerkung zur Siliciumbestimmung im Stahl.

Drown verwendet zur Siliciumbestimmung im Eisen Salpetersäure und Schwefelsäure. G. Auchy\* macht nun darauf aufmerksam, daß diese Methode

\* „Z. f. angew. Chemie“ 1901, 14, 1233.

\* „Journ. Amer. Chem. Soc.“ 1901, 23, 817.

in der Regel zu niedrige Resultate giebt, was er damit erklärt, daß ein großer Theil der Kieselsäure von dem sich ausscheidenden Ferrisulfat umhüllt und so der dehydratisirenden Wirkung der Schwefelsäure entzogen wird. Die alte schwedische Methode, bei welcher nur Schwefelsäure allein benutzt wird, vermeidet diesen Fehler, weshalb sie von Auchy speciell für Siliciumbestimmung im Stahl empfohlen wird.

### Neuer Apparat zur Bestimmung von Kohlenstoff in Eisen und Stahl.

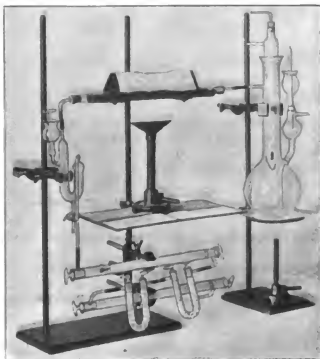
Von Dr. F. Westhoff.

Schon vielfach sind Versuche angestellt worden, die große Längenausdehnung, welche der Kohlenstoffbestimmungsapparat – Verbrennen mit Chromsäure – hat, zu verringern. Das in der Praxis am meisten ausgeübte Verfahren dürfte das von Corleis seiner Zeit in „Stahl und Eisen“ veröffentlichte sein, bei welchem durch kreuzweises Gegenüberstellen der U-Röhre eine Verringerung der Längenausdehnung erstrebt wird. Durch Fortlassen des Vorbrennungsrohres, Zusatz von Kupfersulfatlösung und eingesetzte Correctur von + 2% wird dann diese Ausdehnung auf ein Weiteres reducirt. Die letztere Arbeitsweise kann natürlich nur für Betriebsanalysen in Betracht kommen. In jedem Falle bleibt der Uebelstand, daß die zu Trockenröhren verwendeten und mit Phosphorsäureanhydrid gefüllten U-Röhre sich leicht verstopfen. In Laboratorien, welche über genügenden Raum verfügen, findet man dieserhalb auch wohl an Stelle der U-Röhre gestreckte Röhre im Gebrauch. Immerhin ist auch hier die übergroße Längenausdehnung, welche der Apparat auf diese Weise erhält, lästig. Die glasige Phosphorsäure, welche man hier und da wohl zur Wasserabsorption verwendet hat und für welche das U-Rohr gut brauchbar wäre, kann wegen ihrer geringen hyroskopischen Eigenschaften das Phosphorsäureanhydrid nicht ersetzen.

Meine Bemühungen, einen in jeder Hinsicht brauchbaren Apparat zu schaffen, der vor allem aber auch handlich sei, führten mich zur Construction und Zusammenstellung des nebenstehend abgebildeten Apparates.

Die aus dem Verbrennungskolben austretenden, durch Aspirator angesogenen Gase passiren das oben in kleinem, zweckentsprechend ausgeführtem Verbrennungssofen gelagerte Kupferoxydrohr – oder ein Platinrohr, dessen Verwendbarkeit auch vorgesehen ist –, werden in dem folgenden, vertical angeordneten, mit Gasperlen besickelten und concentrirte Schwefelsäure haltenden Absorptionsgefäß vorgetrocknet und gelangen sodann in ein mit Phosphorsäureanhydrid gefülltes, horizontales

Trockenrohr; hierauf wird Kohlensäure in den bekannten, Natronkalk und Phosphorsäureanhydrid enthaltenden U-Röhren absorbiert, worauf die übrigen Gase auf dem Weg zum Aspirator noch ein zweites, weiter unten angebrachtes, mit Phosphorsäureanhydrid besickeltes, horizontales Trockenrohr passiren. In den gestreckten Trockenrohren lagert das Phosphorsäureanhydrid zwischen zwei Stopfen aus Glaswolle. Die Trockenrohre sind beiderseits durch eingeschlifene Glasstopfen verschließbar. Der Brenner vom Verbrennungssofen steht auf einer Asbestplatte, welche die unten befindlichen Röhre vor der starken, strahlenden Hitze schützt. Neben den großen Vortheilen des Apparates, die dem Fachmann wohl ohne



Apparat zur Kohlenstoffbestimmung von Dr. Westhoff.

weiteres auffallen, z. B. seine Einfachheit, sein festgefügtes Ganze, wodurch ein Umherbauneln der Gefäße vermieden wird, sei noch darauf aufmerksam gemacht, daß es nur das Kupferoxydrohr ist, welches zur Erneuerung häufiger abgenommen werden muß. Benutzt man ein Platinrohr, so fällt auch dieser Uebelstand weg. Das Schwefelsäure-Trockengefäß kann, da unten an demselben ein Hahn zum Ablassen, oben ein Trichter mit eingeschlossenem Stöpsel sich befindet, an Ort und Stelle entleert und neu gefüllt werden. Die Phosphorsäureanhydridröhren halten, da einerseits die Schwefelsäure wohl schon fast alle Feuchtigkeit aufnimmt, andererseits die Menge Phosphorsäureanhydrid, welche ein solches Trockenrohr aufnehmen kann, ziemlich bedeutend ist, fast unbeschränkt lange. Aus alledem folgt, daß der Apparat, einmal zusammengesetzt, auf lange Zeit im Gebrauch bleiben kann.

Erwähnt sei noch, daß der gesammte Apparat auf einem Fuß montirt und somit ein Platzwechsel auf bequeme Weise möglich ist. Mit entsprechenden Abänderungen ist der Apparat auch zur Schwefelbestimmung nach dem Verfahren verwendbar, welches Ledebur in seinem neuesten Leitfaden (1900) angiebt.

Ich übergebe den Apparat der Oeffentlichkeit in der Hoffnung, daß er sich viele Freunde erwerben wird. Er ist geschützt durch D. R. G. M. Den Vertrieb hat die Firma Ströhlein & Co. in Düsseldorf übernommen, von welcher der Apparat auch auf der Ausstellung in Düsseldorf gegenwärtig ausgestellt ist.

## Die Minetteablagerung des lothringischen Jura.

Von Bergassessor Dr. Kohlmann in Straßburg i. E.

(Fortsetzung von S. 503. — Hierzu Tafel IX und X.)

(Nachdruck verboten.)

### III. Petrographie der Minetteformation.

Die Minetteformation besteht, wie wir schon oben sahen, aus einem Wechsel von Eisenerzlagerstätten und von Zwischenmitteln verschiedener petrographischer Beschaffenheit. Im Gegensatz zum liegenden und hangenden Mergel, welche blaue bis graue Färbung zeigen, herrschen in dem Schichtencomplex der Minetteformation nach den Schichten und vielfach in den Schichten wechselnd rothe, braune, schwarze, gelbe und graue Farben, und zwar kommen diese nicht allein den Erzlagerstätten, sondern meist auch den Zwischenmitteln, welche durchweg einen nicht unbedeutenden Eisengehalt zeigen, zu.

Die Minette besteht im wesentlichen aus Eisenoolithen, welche durch eine eisenschüssige Grundmasse kalkiger, thoniger oder kieselig Natur mehr oder weniger mit einander verbunden sind.

Die Oolithe haben runde, ellipsoidische oder unregelmäßige Form. Oft auch sind sie abgeplattet und liegen dann durchweg mit den flachen Seiten der Schichtung parallel. Die Gröfße der Körner wechselt. Hoffmann giebt als mittleren Durchmesser  $\frac{1}{4}$  mm an. Mit bloßem Auge kann man die Körnerchen daher eben noch erkennen. Die Struktur der Oolithe ist eine concentrisch schalige. Nach den Erläuterungen zur Geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringens bleibt bei der Behandlung der Körnerchen mit Salzsäure ein kieseliges Skelett zurück, welches die Structur gut erkennen läßt. Angefüllt ist das Kiesel-Skelett mit Eisenverbindungen, welche somit den Hauptbestandtheil der Oolithe bilden. Die Färbung der letzteren wechselt meist vom Rothen zum Braunen, doch findet man auch Minette, deren Körnerchen grün, schwärzlich oder gelb sind. Die Grundmasse, welche in ihrer Farbe bald mit den in sie eingebetteten Oolithen übereinstimmt, bald von ihnen abweicht, besteht neben Eisenverbindungen aus kohlenanrem Kalk, Thon und Quarz. Meist wiegt der eine oder

andere Bestandtheil bedeutend vor. Der Quarz der Grundmasse findet sich in der Form von abgerundeten oder eckigen Körnern, welche in der Minette des obersten, des rothsandigen Lagers, Bohnengröße erreichen. Die Hauptträger des Eisengehaltes der Minette sind die Oolithe. Nur in seltenen Fällen ist beim Zurücktreten der Oolithe die Grundmasse so eisenhaltig, daß die Minette im Hochofen Verwendung finden kann. Die Güte der Minetten läßt sich bei einiger Uebung durch den Augenschein feststellen. Sind die Oolithkörner klein, regelmäßig und dicht gedrängt, so ist der Eisengehalt erfahrungsmäßig meist ein hoher. Sind aber die Körner groß und unregelmäßig, so hat man es durchweg mit ärmerer Minette zu thun.

Für die Beurtheilung der chemischen Zusammensetzung der Minette — der Oolithe und Grundmasse zusammengekommen — geben uns die nachstehenden Analysen, welche die Mittelwerte einer größeren Zahl darstellen und den Erläuterungen der Geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringens entnommen sind, einigen Anhalt.

	Schwarzes Lager	Grünes Lager	Rothes Lager	Rothsandiges Lager
SiO <sub>2</sub> . . . .	15,1	7,9	9,9	83,6
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . .	57,0	45,5	60,6	44,5
FeO . . . .	0,3	0,4	—	—
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . .	5,2	2,3	5,5	4,2
CaO . . . .	5,9	19,0	6,2	5,3
MgO . . . .	0,5	0,5	0,5	0,5
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> . . . .	1,7	1,7	1,8	1,6
SO <sub>2</sub> . . . .	—	0,1	0,1	0,1
CO <sub>2</sub> . . . .	4,6	14,3	4,9	4,1
H <sub>2</sub> O . . . .	9,3	8,0	10,1	6,6

Die Zahl der vollständigeren Minetteanalysen ist sehr spärlich; wenigstens finden sich in der Literatur darüber nur wenige Angaben. Die tausend und abertausend Analysen, welche jährlich in den Laboratorien der Eisenhütten ausgeführt werden, stellen nur den Gehalt an den für den Hochofenbetrieb wichtigen Elementen



fest und tragen kaum zur Aufklärung über die Zusammensetzung bei. So ist es denn nicht erstaunlich, daß wir über die mineralogische Zusammensetzung der Minette sehr wenig unterrichtet sind. Man war bis vor Kurzem gewohnt, die Minette als Brauneisenerz anzusprechen, indem man annahm, daß die Eisenverbindungen, welche sich am Aufbau der Minette — der Oolithe und der Grundmasse — betheiligen, Eisenoxydhydrate und daß daneben kohlensaurer Kalk, Quarz und Thon die mineralogischen Elemente seien. Schon Braconnier und andere Autoren haben seinerzeit darauf hingewiesen, daß das Eisen vielfach als Oxydul in der Minette enthalten sei. Eine Bestätigung haben diese Angaben neuerdings durch die Untersuchungen von Blum gefunden; dieselben haben ergeben, daß die mineralogische Zusammensetzung der Minette nach den Oertlichkeiten sehr verschieden und nicht so einfach ist, als man bisher vielfach angenommen hatte. Kohlensaures Eisenoxydul, Eisenoxydxydul und Eisenoxydsilikate werden von Blum als die wichtigeren Eisenverbindungen einiger von ihm untersuchter Minetten angegeben, und ich glaube in der Vermuthung nicht fehl zu gehen, daß vielfach verwickeltere Eisen-Thonerde und Eisen-Magnesium-Thonerde-Silikate ähnlich den Thuringit, Cronstedtit und Chamosit genannten Mineralien in den Minetten auftreten. Dieselbe Ansicht ist bereits von van Werveke geäußert worden.

Unzweifelhaft enthalten viele Minetten als Eisenverbindungen ausschließlich oder fast ausschließlich Eisenoxydhydrate. Wo die Tagewasser auf die Erze einwirken konnten, am Ansehenden und in der Nähe der Sprünge und Klüfte, werden wir durchweg diese Eisenverbindungen finden. Die Minetten aber, welche aus dem Inneren des Gebirges kommen, denten vielfach schon durch ihre Farben an, daß wir es mit anderen Eisenverbindungen zu thun haben. Und nicht nur an den verschiedenen Stellen, sondern auch in den verschiedenen Lagern desselben Punktes zeigen die Minetten meist eine wechselnde Zusammensetzung. Die oberen Lager haben nicht nur am Ansehenden, sondern auch in der Tiefe vorwiegend rothe Färbung und enthalten das Eisen als Oxyd, während in den unteren Lagern das Oxydul in nicht geringer Menge vorzukommen pflegt. Die Erklärung hierfür, welche sich am ersten aufdrängt, daß nämlich die oberen Lager mehr den Atmosphärien ausgesetzt waren, möchte ich von vornherein ablehnen. Das Wasser können nicht von oben durch den hangenden Mergel eingedrungen sein, und von den Spalten und Klüften aus finden dieselben ihren Weg ebenso leicht in die unteren wie in die oberen Lager. Meines Erachtens hat die Erscheinung ihren Grund darin, daß die oberen Lager eine andere ursprüngliche Zu-

sammensetzung bei der Bildung erhalten haben als die unteren.

Mit der Angabe von Blum, daß er in einer Minette ein Ferrosilicocarbonat gefunden habe, kann ich mich indeß nicht einverstanden erklären. Eine derartige Verbindung ist meines Wissens in der Natur bisher nicht gefunden worden, und ich halte auch ihr Vorkommen vom Standpunkte der chemischen Geologie für unwahrscheinlich. Das analoge „Manganosilicocarbonat“, welches Blum anführt, ist bis heute von den Mineralogen als solches nicht anerkannt. Die chemische Analyse allein ist nicht im Stande, über solche Fragen hinreichende Aufklärung zu verschaffen. Bei einer so verwickelten Zusammensetzung, wie sie die Minetten zu haben scheinen, kann dieselbe nur in Verbindung mit einer mikroskopischen Untersuchung des Materials zu sicheren Schlüssen führen. Doch dies nur nebenbei.

Als accessorische Mineralien der Minette trifft man Schwefelkies, und in seltenen Fällen Zinkblende, Bleiglanz, Kupferkies und Schwespat. Der Schwefelkies, dieser für den Hüttenmann lästige Bestandtheil, findet sich in einzelnen Krystallen, Schnüren, Knollen und in feiner Vertheilung. In den unteren Lagern kommt er stellenweise so massenhaft vor, daß er dort als wesentlicher Bestandtheil anzusehen ist.

Die Härte der Minette wechselt, je nachdem die Oolithe mehr oder weniger fest mit einander verkittet sind. Sie ist durchweg geringer als beim Kalk. Die beste Probe, um die Kalkbänke eines Lagers in der Grube zu erkennen, ist die, mittels eines Pickels den Stofs von oben nach unten zu schlitzen. Hierbei nimmt man den Kalk an der größeren Härte wahr und erkennt ihn deutlich durch die hellere Färbung. Infolge der geringen Härte ist die Gewinnung der Minette eine leichte. Viele Minetten zerfallen leicht, eine für die Verhüttung unangenehme Eigenschaft; andere Minetten brechen bei der Gewinnung in größeren Stücken und bröckeln auch beim Transport wenig ab. Ziemlich bekannt dürfte auch sein, daß manche Minetten sich in der Hitze spröde zeigen und im Hochofen springen.

Selten bestehen die Minettelager nur aus Minette. Meist finden sich innerhalb derselben Kalkanscheidungen in der Form von Nieren, Nestern, Bänken oder von ganz unregelmäßiger Form. Sie machen bis zu  $\frac{1}{3}$  der Lagermächtigkeit aus und zeigen durchweg einen nicht unbedeutenden Eisengehalt. Umgekehrt finden sich Lagerbildungen, bei denen man das Minettevorkommen als nieren- und nesterförmig innerhalb des Kalkes ansehen kann. Ohne scharfe Grenzen gehen diese Kalkanscheidungen und die Minette vielfach ineinander über. Die Minette wird kalkiger, die Oolithe nehmen an Hängigkeit ab und es entsteht ein vorwiegend kalkiges



Gestein. Zuweilen und besonders dort, wo die Verwitterung weiter vorgeschritten ist, heben sich Kalknieren und Nester scharfer von der Minette ab und zeigen oftmals einen schaligen Bau; derartige Gebilde heißen bei den Bergleuten Luxemburgs rognons, in Deutsch-Lothringen Kalkwacken; sie lassen sich leicht vom Erz trennen und werden daher beim Abbau ausgeschieden und in der Grube zurückgelassen. Ein Beispiel für die Art der Vertheilung von Kalkausscheidungen giebt das Profil (Abbild. 7), das dem grauen Lager der Grube Moyenvre entnommen ist. Für den Eisengehalt der Minette scheinen die Kalkausscheidungen nicht selten von Bedeutung zu sein. So glaubt man beim gelben Lager, welches bei Rümelingen so schöne Erze liefert, die gegen Westen eintretende Unbauwürdigkeit dem Umstande zuschreiben zu müssen, daß die Kalknieren nach dieser Richtung abnehmen und der Eisengehalt sich infolgedessen auf die ganze Lagermächtigkeit vertheile. Ein anderer, noch weniger angenehmer Begleiter der Minette ist der Mergel. In dünnen, oft viele Meter langen Schmitzen tritt er in den Lagern in häufiger Wechsellagerung mit der Minette auf.

Die Bestandtheile der bauwürdigen Lager schwanken innerhalb folgender Grenzen:

Fe . . . . .	30 bis 40 %
SiO <sub>2</sub> . . . . .	4 „ 20 „
CaO . . . . .	4 „ 20 „
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . . . .	2 „ 8 „
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> . . . . .	0,5 „ 2 „

Der Gehalt an Kieselsäure, Kalk und Thon ist vielfach noch bedeutender. Der Kieselsäuregehalt steigt bis über 40 %, während andererseits sich Lager finden, in denen Kalk und Mergel bis zu 50 % ausmachen und die Eisenoolithe vollständig zurückereten. Daß die Lager in diesen Fällen unbauwürdig sind, braucht wohl kaum hervorgehoben zu werden.

Die Zwischenmittel bestehen aus mildem Sandstein, Mergel, Kalkstein und allen Zwischenstufen zwischen diesen Gesteinen. Der Kalkstein findet sich häufig als Muschelkalkstein, wie der Name schon andeutet, aus Fragmenten von Muschelschalen bestehend, welche durch Kalk cementirt sind. Derselbe ist sehr fest und widerstandsfähig an der Luft; in den Tagebauen Luxemburgs wird er daher nicht selten als Banstein mitgewonnen. Nicht nur beim grauen Lager, sondern überhaupt bei den obern Lagern tritt er häufig als Hangendes auf. Als typischer Mergel findet sich der sogenannte „Bnch“, aus thonigem, eisenhaltigem, glimmerhaltigem Kalk

von rostbrauner Farbe bestehend, welcher an der Luft sehr leicht verwittert und dabei aufblättert. Derselbe tritt sehr häufig als Zwischenmittel in der unteren Partie der Minetteformation auf. Die Mergelmittel nehmen zuweilen so viele Quarzkörner auf, daß man das Gestein als milden Sandstein ansprechen kann. Typische Sandsteine finden sich indeß als Glied der Minetteformation innerhalb unseres Gebiets nicht. Die Grenzen zwischen Lagern und Zwischenmitteln sind oft nicht scharf, indem die ersteren durch Abnahme der Oolithe allmählich in das Mittel übergehen. Ein Beispiel für ein deutliches

Abheben der Lager vom Mittel liefert das graue Lager. Sein Hangendes besteht vielfach aus Muschelkalkstein.

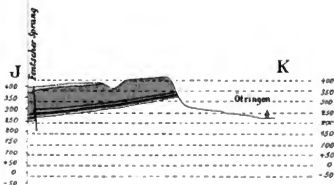
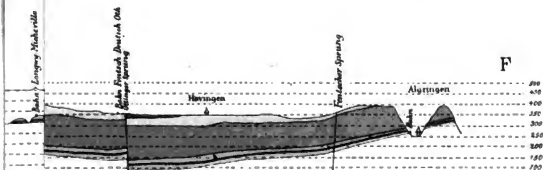
Die Minettelager sind locale Bildungen. Außerhalb unseres Kartengebietes verschwinden in dem Horizonte der Trigononavis die Eisenoolithe mehr oder weniger schnell; wir haben es dann nur mehr mit eisenarmen Kalken, Mergeln und Sandsteinen zu thun. Und innerhalb des Minettegebietes ist das Auftreten, sowie die petrographische Beschaffenheit und Entwicklung der Eisenerzlager eine wechselnde. Ein Lager, welches an einer Stelle schön und mächtig entwickelt ist, verliert oft in der horizontalen Erstreckung seine Oolithe und wird in einiger Entfernung durch einen eisenhaltigen Mergel oder Kalkstein ersetzt. Oft auch theilen sich durch Zwischenschieben eines Gesteinsmittels die Lager; es entstehen so zwei oder mehrere. In anderen Fällen wird aus einem kalkigen Lager im weiteren Verlauf ein kieseliges. Im allgemeinen sind aber diese Wechsel keine plötzlichen, sondern allmähliche. Ähnliches gilt von den Zwischenmitteln.

Auch sie ändern in ihrem Verlauf Mächtigkeit und Beschaffenheit. Durch größere Anhäufungen von Eisenoolithen werden sie mitunter zu Minettelagern, um in ihrer weiteren Erstreckung diese Bedeutung wieder zu verlieren. Manche Autoren halten es daher für richtiger, überhaupt nicht von Eisenerzlager, sondern nur von eisenreicheren Partien in der Erzformation zu sprechen. Ich glaube, daß diese Ansicht über das Ziel hinauschießt; die weite Verbreitung und die Regelmäßigkeit eines Theils der Lager, die scharfe Grenze zwischen Lager und Zwischenmittel, welche sich vielerorts zeigt, berechtigen dazu, die Bezeichnung „Lager“ beizubehalten.

Die Minettelager und ihre Zwischenmittel, welche wir als Minetteformation zusammenfassen und welche zwischen den beiden mächtigen Mergel-



Abbildung 7.



er



Mafsstab der Längen 1:100 000

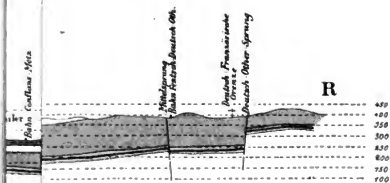
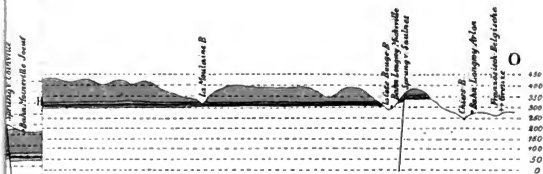
lung

Obere Abteilung.

"

"

Höhen 1: 20 000



schichten, dem hangenden und dem liegenden Mergel, eingeschlossen sind, haben eine wechselnde Gesammtmächtigkeit. Am Ostrand der Hochebene von Briey, wo die Minetteformation zu Tage ausgeht, und im ganzen südlichen Theil des Erzgebietes ist sie gering. Sie beträgt dort 15 bis 20 m und nimmt gegen Westen und Norden bis zu einer gewissen Entfernung zu. Am mächtigsten dürfte sie zwischen Esch und Bollingen in einem 3 bis 4 km breiten nordsüdlichen Streifen, wo sie bis zu 60 m erreicht, entwickelt sein, um von dort aus nach allen Richtungen an Mächtigkeit abzunehmen, nach der einen Richtung schneller, nach der anderen langsamer. Bei der Beschreibung der einzelnen Bezirke werde ich mich darüber näher verbreiten.

Die verschiedene Ausbildung der Minetteformation sowie topographische Besonderheiten gestatten, innerhalb des Erzgebiets kleinere Bezirke zu unterscheiden. Das luxemburgische Vorkommen pflegt man in den Bezirk von Esch-Rümlingen-Düdelingen (bassin d'Esch-Dudelange) und in den Bezirk von Belvaux-Lamadelauno (bassin de Belvaux-Lamadelaune) zu trennen. Im deutschen Theile ist durch das Fentsch- und Orne-Thal eine Dreitheilung gerechtfertigt. Man kann hier unterscheiden den Bezirk nördlich der Fentsch, welcher die Hochebene von Aumetz-Arsweiler begreift, den Bezirk zwischen Fentsch und Orne und als dritten Bezirk, den südlich der Orne. Die Theilung in gleichfalls drei Bezirke, welche für das französische Erzgebiet üblich ist, ist auf die etwas eigenartige Ausdehnung des dortigen Minettevorkommens zurückzuführen. Die abbanwürdige Minette erstreckt sich, wie die Banwürdigkeitsgrenze (Tafel IX) erkennen läßt, längs der Orne und westlich der Fentsch in weit gegen Westen ausgreifenden buchtenartigen Vorsprüngen. Den südlicheren nennt man den Orne-Bezirk (bassin de l'Orne), den westlich der Fentsch Mittelbezirk (bassin du milieu). Dazu kommt als dritter der Bezirk von Longwy (bassin de Longwy). Um falschen Vorstellungen vorzubeugen, bemerke ich, daß die Bezeichnung bassin, welche für diese Bezirke ebenso wie für die luxemburgischen üblich ist, sich nicht auf eine verschiedene beckenartige Ablagerung gründet.

#### IV. Die einzelnen Minettelager.

Die Kenntniß, welche wir von der Beschaffenheit und Mächtigkeit der die Minetteformation zusammensetzenden Schichten haben, entstammt theils bergbaulichen Betrieben, theils Bohrlochern. Im nördlichen und östlichen Theile des Minettegebietes bestehen neben den hauptsächlich auf den Norden beschränkten Tagebauen ausgedehnte Grubenbane. Und in letzter Zeit ist die Minetteformation auch gegen Westen zu

durch bedeutende Tiefbauanlagen bei Aumetz, Bollingen, Ste. Marie aux Chênes, Jouff, Homécourt, Anboné und Briey in großem Umfange erschlossen worden. Für einen sehr großen Theil indess, besonders für den südlichen Theil des deutschen Minettevorkommens und für das französische Gebiet ist unsere Kenntniß der Minetteformation auf die Ergebnisse von Bohrlochern angewiesen. Glücklicherweise sind die Bohrlocher sehr zahlreich; kann ein größerer Theil unseres Minettegebietes ist nicht durch Bohrungen untersucht. Besonders auf französischem Boden haben die Hüttengesellschaften in den beiden letzten Jahrzehnten eine außerordentlich rege Thätigkeit entfaltet. Die früher vertretene Auffassung, daß die Minettelager gegen Westen kaum über die deutsch-französische Landesgrenze in abbanwürdiger Beschaffenheit fortsetzten, wurde durch die Erfolge der Bohrungen an der Landesgrenze widerlegt. Und so entspann sich ein eifriges Bohren zwecks Erwerbung von Bergwerksreichtum. Dadurch, daß die französische Bergbehörde den Nachweis des Eisenerzvorkommens in dem begehrten Bergwerksfelde auf Grund mehrerer Bohrlocher verlangte, ist das französische Minettegebiet in ausgedehntem Maße erschlossen worden. Im allgemeinen werden die Bohrungen mit dem Meißelbohrer bis zur Erzformation und von da ab mit dem Kernbohrer ausgeführt. Infolge der Weichheit und Zerreiblichkeit der Minette sind die Kernverluste meist bedeutend. In den Lagern mit sehr weicher Minette kommen nicht selten über 90% Kernverluste vor. Zum sicheren Erkennen der Minettelager im einzelnen, der Beschaffenheit und Mächtigkeit der einzelnen Minettelagen, Kalkbänke, Thonseinheiten sind daher die Bohrungen vielfach wenig geeignet.

Trotz dieser zahlreichen Gruben- und Bohraufschlüsse ist die Gleichstellung der Lager der verschiedenen Punkte wegen des oft sehr schnellen Wechsels der petrographischen Beschaffenheit der Minetteformation und ihrer einzelnen Schichten und wegen der unsicheren Schlüsse, welche die Bohrerergebnisse vielfach nur gestatten, meist schwierig und jedenfalls oft nicht einwandfrei, zumal auch die in der Minetteformation sich findenden Fossilien leider nicht geeignet sind, die Identifizierung der Lager wesentlich zu erleichtern. Entgegen der bisherigen Auffassung hat nämlich Benecke nachgewiesen, daß ein paläontologisch fest umgrenzter Horizont in der Minetteformation nicht besteht. Die Fossilien, welche früher als für einzelne Schichten leitend bezeichnet worden sind, treten auch in anderen Schichten auf. Die Gleichstellung der Lager an den verschiedenen Stellen, wie sie den folgenden Angaben über Verbreitung der einzelnen Minettelager zu Grunde gelegt ist, muß sich daher vornehmlich neben der Ausbildung der

Lager auf die Vergleiche der Beschaffenheit des Liegenden und Hangenden sowie der Stärke der Zwischenmittel stützen.

Die Anzahl der Minettelager ist, wie sich ohne weiteres aus der wechselnden Beschaffenheit der Minetteformation ergibt, an den verschiedenen Stellen verschieden. Von den Erläuterungen zur geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen werden vier Hauptlager aufgezählt, und von unten nach oben als schwarzes, graues, rothes und rothsandiges Lager bezeichnet. Diese Bezeichnung der Lager durch Farben ist allgemein gebräuchlich, trotzdem dieselbe der Wirklichkeit nicht entspricht; wie die Beschaffenheit wechseln die Lager in horizontaler Erstreckung auch die Farbe. Die neben den genannten vier stellenweise auftretenden Lager werden von den Erläuterungen zur geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen als Nebenlager aufgefaßt. Die weiteren Aufschlüsse, welche seit dem Erscheinen dieser Erläuterungen stattgefunden haben, zeigen, daß manche jener „Nebenlager“ eine große Verbreitung besitzen. Unter dem schwarzen findet sich vielfach noch ein Lager, das sogenannte grüne und über dem schwarzen Lager, zwischen ihm und dem grauen, tritt das braune auf, welches stellenweise eine große Bedeutung hat. Ein weiteres Lager, welches auch für die

Eisenindustrie wichtig ist, trifft man über dem grauen; es ist das sogenannte gelbe Lager. Als Hauptlager möchte ich daher bezeichnen (mit dem oberen beginnend):

- das rothsandige Lager
- „ rothe oder rothkalkige Lager
- „ gelbe Lager
- „ graue „
- „ braune „
- „ schwarze „
- „ grüne „

van Werke führt noch mehr Hauptlager an. Das von ihm entworfene schematische Profil (Abbildung 8) enthält das Nähere. Wir sehen, daß er zwei gelbe und zwischen dem oberen gelben und dem rothsandigen Lager drei rothe Lager unterscheidet. Bei Besprechung der einzelnen Lager wird sich Gelegenheit bieten, auf die von Werkeschen Ansichten näher einzugehen.

Schon in meiner Arbeit über die Minetteformation nördlich der Fentsch\* habe ich das schwarze und braune als untere kieselige Lagergruppe zusammengefaßt. Auch für den übrigen Theil des Minettegebietes dürfte diese Bezeichnung gerechtfertigt sein und nur insofern eine Erweiterung erübrigen als auch das grüne Lager dieser Gruppe zuzurechnen ist. Die Bezeichnung entspricht im allgemeinen der Wirklichkeit; es ist von dunkelgrüner Farbe. Die kieselige Natur des Lagers rührt wohl ebensosehr von dem

Vorhandensein von Eisensilicaten als von seiner sandigen Beschaffenheit her. Von dem liegenden Mergel, welcher an seinem Hangenden durch Schwefelkieseinsprengungen oft gut charakterisirt ist, hebt sich das grüne Lager zuweilen scharf ab, oft auch geht der liegende Mergel allmählich in das Lager über. Bis vor kurzem wurde das grüne Lager nur wenig erwähnt. Meines Wissens sind es zuerst die französischen Autoren gewesen, welche die weitere Verbreitung desselben auf französischem Gebiet hervorgehoben haben. Indes auch auf deutschem und luxemburgischem Gebiete scheint das Lager eine nicht geringe Verbreitung zu besitzen. So wird es von van Werke\*\* im Profil des Bohrloches Collart I (bei Esch) angegeben und auch Hoffmann\*\*\* hat für das Gebiet zwischen St. Privat und Fentsch in dreien seiner Profile das grüne Lager angeführt. Was den Theil nördlich der Fentsch anlangt, in welchem bisher das grüne Lager



Abbildung 8.

als solches nicht bekannt war, so halte ich es nicht für ausgeschlossen, daß in dem Streifen mächtiger Entwicklung der Minetteformation zwischen Esch und Bollingen das grüne Lager vorhanden ist. Bei den Bohrungen ist es vielleicht übersehen und als unterer Theil des schwarzen Lagers angegeben worden. Stellenweise wurde wohl auch die Bohrung zu früh eingestellt, da man mit dem Liegenden des schwarzen Lagers die unterste Grenze der Minetteformation annahm.

\* „Stahl und Eisen“ 1898 (s. Literaturnachweis Nr. 33).

\*\* van Werke, Profile zur Gliederung u. s. w. (s. Literaturnachweis Nr. 46).

\*\*\* Hoffmann, Die oolithischen Eisenerze in Deutsch-Lothringen in dem Gebiet zwischen Fentsch und St. Privat (s. Literaturnachweis Nr. 29).

Die Mächtigkeit des grünen Lagers gleicht Villain\* für das französische Gebiet mit einigen Decimetern bis zu  $3\frac{1}{2}$  m an. Ähnliches dürfte wohl auch für den übrigen Theil des Minettegebietes gelten.

Abbau wird bis heute in dem grünen Lager an keiner Stelle geführt. Der hohe Kiesel säuregehalt sieht vor allem einer rationellen Verwerthung im Hochofen entgegen. Möglich, daß in der Zukunft sich der Abbau stellenweise lohnt. Eine große Bedeutung kommt dem Lager indess keinesfalls zu.

Dem zweiten der unteren kieselig Hauptlager, dem schwarzen, wurde bisher neben dem grauen Lager die größte Verbreitung zugesprochen. Für das deutsche Gebiet dürfte diese Angabe heute noch als zutreffend anzuerkennen sein, vorausgesetzt, daß das im Süden des deutschen Theiles als schwarzes bezeichnete Lager mit dem schwarzen des Nordens identisch ist. Das einzige Gebiet Deutsch-Lothringens, wo das schwarze Lager fehlt, ist das an der luxemburgischen Grenze gelegene nordöstliche. Dementsprechend tritt das schwarze Lager auch in dem benachbarten luxemburgischen Bezirk bei Rümelingen-Düdelingen nicht auf. Es wird das Lager dort durch sandigen Mergel bezw. Thonsandstein ersetzt und die Lager beginnen mit dem grauen. Auf französischem Gebiet scheint das schwarze Lager nur eine geringe Verbreitung zu besitzen. In dem Bezirk von Longwy ist es seit langem bekannt und stellenweise angeschlossen; dagegen geben die Bohrprofile von Villain dasselbe auffallenderweise für den Orne-Bezirk und den Mittelbezirk nicht an. Wollte man hiernach die Verbreitung des schwarzen Lagers in allgemeinen Zügen angeben, so würde man sagen müssen: dasselbe erstreckt sich von Esch-Longwy über das deutsche Gebiet bis Novéant. Wo das schwarze Lager nicht stark zersetzt ist, zeigt es ähnliche Färbung wie das grüne; meist allerdings ist es viel dunkler. Zahlreiche Brauneisensteinausscheidungen von verschiedener Form und Größe durchsetzen dasselbe vielfach am Ausgehenden und in der Nähe der Sprünge und Klüfte. Oft umschließt Brauneisenstein von schaliger Structur rindliche Minettestücke, oft tritt er in Schüden auf, zuweilen wird die Homogenität des Lagers auch durch Kaikausscheidungen gestört. Im Gegensatz zu dem grauen und den übrigen höheren Lagern findet man diese Erscheinung indess bei schwarzen selten. Eine nicht unbedeutende Schwefelkiesführung, welche allerdings auch dem grünen Lager zukommt, erleichtert in vielen Fällen das Erkennen des schwarzen Lagers, da die höheren Lager dieses Mineral selten in nennenswerther

Menge enthalten. Dort, wo das grüne Lager fehlt und die Minetteformation vom schwarzen eröffnet wird, ist der Uebergang vom liegenden Mergel zum schwarzen Lager ähnlich wie der eben beschriebene vom liegenden Mergel zum grünen Lager.

Die Mächtigkeit des schwarzen Lagers wechselt bedeutend. Wie bei allen Lagern nimmt dieselbe im allgemeinen mit der Mächtigkeit der Erzformation zu. Stark entwickelt ist das schwarze Lager in dem nordwestlichen Theile unseres Minettegebietes zwischen Lamadelaine und Longwy; es erreicht dort bis zu 4 m Mächtigkeit. Von hier nimmt die Mächtigkeit gegen Südosten etwas ab, um in der Gegend von Ametz-Bollingen wieder stark anzuschwellen. Die Profile der Bohrungen nordwestlich Bollingen geben sogar 6 m Mächtigkeit an. Ob dies der Wirklichkeit entspricht oder ob in dieser Zahl auch das grüne Lager, das die Profile nicht auführen, und das etwaige eisenreichere Zwischenmittel zwischen dem grünen und schwarzen Lager enthalten ist, läßt sich schwer beurtheilen. Während von Ametz-Bollingen aus sich das schwarze Lager gegen Osten und Westen verliert, nimmt im Verlaufe gegen Süden die Mächtigkeit nur sehr allmählich ab. In dem südlich der Orne gelegenen Theile beträgt die Mächtigkeit noch 1 bis 2 m. Wegen des hohen Kiesel säuregehaltes und des meist geringen Eisengehaltes ist das schwarze Lager größtentheils unbauwürdig. Abgebannt wird es stellenweise im Bezirke Lamadelaine-Belvaux, im Bezirk von Longwy, bei Deutsch-Oth, bei Groß-Moyenvre und bei Maringen.

Das dritte und zugleich oberste Lager der unteren kieselligen Gruppe ist das braune. Ein meist sandig-mergeliges Zwischenmittel trennt dasselbe vom schwarzen Lager. Die Mächtigkeit des Mittels ist fast überall gering und sinkt stellenweise auf einige Centimeter, so daß vielfach beide Lager als eins aufzufassen sind. Von dem schwarzen unterscheidet sich das braune Lager außer durch die Farbe auch durch die Zusammensetzung: Der Reichthum an Eisen ist beim braunen meist größer und der Gehalt an Kiesel säure geringer. Da zudem die Mächtigkeit derselben stellenweise sich als ziemlich bedeutend erweist, so kommt ihm eine weit größere Bedeutung zu als dem schwarzen Lager. Ich glaube sogar, behaupten zu dürfen, daß das braune Lager auf dem deutschen Gebiete neben dem weitaus wichtigsten grauen Lager die größte Rolle spielen wird. Besonders in dem Streifen mächtiger Entwicklung der Erzformation zwischen Esch und Bollingen ist das braune Lager schon entwickelt; bei Deutsch-Oth und nenerdings bei Ametz wird es abgebaut und östlich von diesem Gebiet nimmt das Lager an Mächtigkeit und Güte ab, nm schließlich ganz durch thonig-sandige

\* Villain: Sur le gisement des minerais de fer en Meurthe-et-Moselle (s. Literaturnachweis Nr. 40).

Gesteine ersetzt zu werden. Außerdem fludet es sich bei St. Marie aux Chênes in einer Beschaffenheit und Mächtigkeit, welche wohl stellenweise einen Abbau gestatten. Jenseits unserer Grenze auf französischem Gebiet scheint das braune Lager weniger günstig entwickelt zu sein. Villain führt dasselbe in den meisten Bohrprofilen des Mittel- und des Orne-Bezirks an, durchweg mit geringer Mächtigkeit oder mit ungünstiger Zusammensetzung. Der Kieselsäuregehalt ist in den den Profilen beigefügten Analysen so hoch, daß an eine Verhüttung dieser Minette vorläufig wohl nicht zu denken ist. Das Hangende des braunen Lagers ist meist ein sandig-thoniges Gestein, ein Umstand, der den Abbau dieses Lagers vielfach erschwert. Die Stärke des Zwischenmittels zwischen dem braunen und dem nächst höheren, dem grauen Lager, beträgt 6 bis 8 m. Im Gegensatz zu der eben beschriebenen Gruppe kieseliger Lager mit ihren sandig-thonigen Zwischenmitteln treten wir mit dem grauen Lager in die mehr kalkigen Schichten der Minetteformation ein. Die Lager dieser Gruppe sind, wenn wir vom obersten aller Lager, dem roth-sandigen, absehen, vorwiegend kalkiger Natur und auch die Zwischenmittel enthalten, wenn sie auch nicht vollständig kalkig sind, vielfach Kalkbänke.

Die hervorragende Stelle nimmt nach jeder Richtung hin das graue Lager ein. Es ist dasjenige, welches die größte Verbreitung, die größte Mächtigkeit und die günstigste Zusammensetzung hat und daher als das vorzüglichste Lager der Minetteformation anzusehen ist. Und zwar gilt dies noch mehr von dem französischen als dem deutschen und luxemburgischen Gebiet, vorausgesetzt, daß die Ansichten von Villain und Rolland, welche sich für den größten Theil des französischen Gebietes auf die Ergebnisse der Bohrungen stützen, bei den späteren bergbaulichen Aufschlüssen zutreffen. Auch ist das graue Lager durchweg petrographisch durch seine eigene Beschaffenheit sowohl als durch das Hangende und Liegende gut charakterisirt und daher als solches leicht zu erkennen. Wenn die eben erwähnten französischen Bergingenieur-Recht haben, so ist die Mächtigkeit und Zusammensetzung des grauen Lagers auf französischem Boden eine außerordentlich günstige. Wenngleich ich bei der Beschreibung der einzelnen Bezirke noch näher darauf eingehen will, so füge ich doch schon hier zwei von Rolland entworfene und veröffentlichte Skizzen (Abb. 9 und 10) bei, aus welcher Mächtigkeit und Eisen-gehalt des grauen Lagers auf französischem Gebiet deutlich hervorgehen. Auf luxemburgischem und deutschem Gebiet südlich bis nach Amanweiler ist das graue Lager durchweg gut, wenn auch nicht in dem Maße, wie für das französische Gebiet angegeben wird, entwickelt. Seine Mächtigkeit

ist im allgemeinen längs der französischen Grenze am größten; sie erreicht dort bis zu 7 m, wovon indeß nur ein Theil banwürdig ist. Gegen Osten und südlich Amanweiler nimmt die Mächtigkeit ab; im Algringer Thal beträgt sie noch 2 bis 3 m, während sie bei Wollmeringen (Molvings) unter 1 m sinkt. Ähnlich liegen die Verhältnisse zwischen Fentsch und Orne und südlich der Orne. Meist ist das graue Lager kalkiger Natur; nur im nordwestlichen Theile unsers Gebietes, im Bezirk von Longwy und im Bezirk Lamadelaine-Belvaux wiegt der Kieselsäuregehalt vor. Die Farbe des „grauen“ Lagers sticht mitunter ins Graue, öfters ist sie roth, gelblich, bräunlich oder grünlich. Selten fehlen im grauen Lager die schon oben erwähnten Rognons, glatte Kalknieren, welche sich glücklicherweise vielfach leicht von Erz trennen lassen und dann als Versatz in der Grube zurückbleiben. Mitunter nehmen die Kalknieren derart überhand, daß das Lager unbauwürdig wird. Die Zusammensetzung der aus dem grauen Lager im deutschen Erzgebiet geförderten Erze beträgt 28 bis 40 % Fe, 10 bis 15 % CaO, 5 bis 10 % SiO<sub>2</sub>. Wie weit das graue Lager bauwürdig ist, läßt sich aus Tafel IX ersehen, da die Bauwürdigkeitsgrenze des grauen Lagers sich mit der allgemeinen Bauwürdigkeitsgrenze dieser Tafel im wesentlichen deckt. Nur im deutschen Theile südlich der Orne reicht das graue Lager in bauwürdiger Beschaffenheit nicht soweit nach Süden. In der Gegend von St. Privat-Amanweiler ist das schwarze und das noch zu besprechende gelbe Lager bauwürdig, während das graue dort zu viele Kalknieren enthält. Das Hangende des grauen ist weit fester als das der unteren Lager; es besteht vielfach aus Muschelkalkstein, dem sogenannten Bengelk.

Die über dem grauen an den verschiedenen Stellen folgenden Lager miteinander zu identifiziren ist sehr schwierig, da die Ausbildung dieser oberen Schichtengruppe weit mehr wechselt als die des unteren Theiles der Minetteformation.

Das im allgemeinen nur durch ein schwaches Zwischenmittel vom grauen getrennte gelbe Lager tritt an vielen Stellen auf. Bei Rümelingen und Düdelingen, bei Algringen, zwischen Fentsch und Orne und südlich der Orne ist ein Lager bekannt, welches als gelbes bezeichnet wird. Nach der Ansicht von van Werveke ist das an den verschiedenen Stellen auftretende „gelbe“ Lager nicht dasselbe. Wie sich aus dem Profil (Abbildung 8) ergibt, unterscheidet der Autor ein unteres gelbes Lager, das von Algringen, und ein oberes gelbes, das von Düdelingen. Das gelbe Lager von Algringen erstreckt sich von der Gegend des Ortes, nach dem das Lager benannt ist, mit theilweise guter Erzführung bis südlich der Orne. Besonders im südlichsten Theile seines Vorkommens ist dasselbe gut entwickelt und liefert hier eine

vorzügliche kalkige Minette. Die Mächtigkeit schwankt hier zwischen  $1\frac{1}{2}$  bis  $2\frac{1}{2}$  m. Nördlich der Orne findet kaum Abbau auf diesem Lager statt. Nur bei Algringen, wo das Lager kiese-

Deutsch-Lothringen mit 2 bis 4 m Mächtigkeit abgebaut und liefert kalkige Erze. Kalkausscheidungen finden sich in dem Lager in außerordentlicher Menge; dieselben lassen sich aber

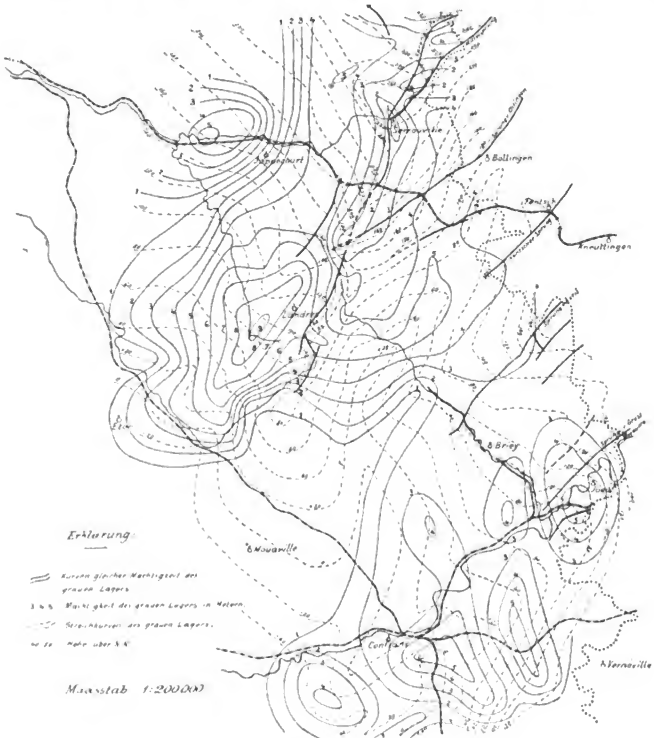


Abbildung 9.

liger Natur ist, wird es stellenweise mit dem grauen Lager zusammen gewonnen. Weiter nördlich wird dieses gelbe Lager von Algringen durch eischüssigen Bach vertreten, über dem bei Rümelingen-Dülmen das ziemlich bekannte gelbe Lager von Dülmen auftritt. Es wird dort und auch im benachbarten Theile von

vielfach leicht anscheiden. Nach Süden sowohl als auch nach Westen wird das gelbe Lager von Rümelingen-Dülmen unbauwürdig und allmählich durch andere Gesteine ersetzt. In einigen Villainschen Profilen ist eine Conche jaune angegeben, und zwar nördlich Landres und Murville und an der deutschen Landes-

grenze zwischen Batilly und Auboué. Die Mächtigkeit ist in den Profilen nicht bedeutend; nur in dem Profil eines Bohrloches bei Landres ist eine Mächtigkeit von 8 m angegeben. Nach der beigegebenen Analyse ist die Zusammen-

rothkalkige oder als rothes von Esch, Oberkorn u. s. w. bezeichnet werden. Die Identificirung dieser verschiedenen „rothen“ Lager ist außerordentlich schwierig, zumal da in diesem Horizonte sich mehr als in anderen die sogenannten

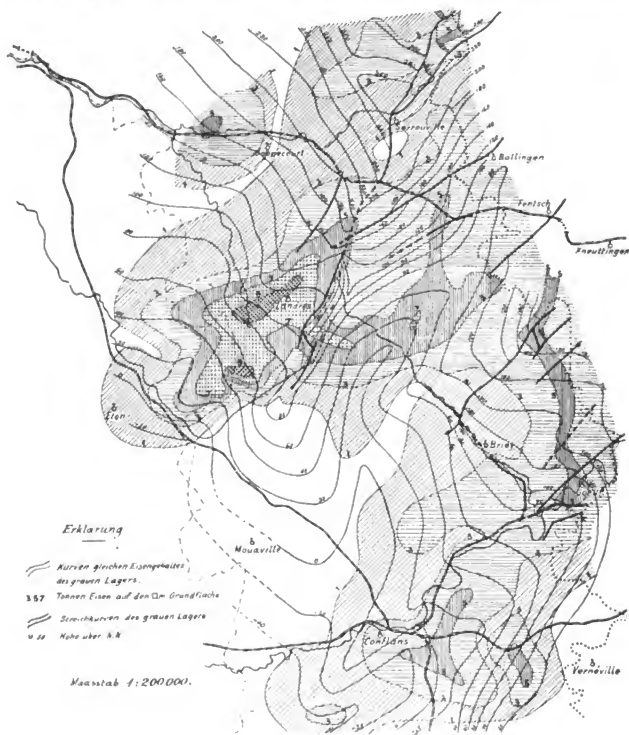


Abbildung 10.

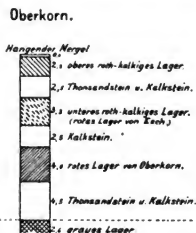
setzung des Lagers dort eine sehr ungünstige: neben 19 % Fe, 25 % CaO und 30 % SiO<sub>2</sub>.

Die über dem bezw. den gelben Lagern folgenden werden alle als rothe bezeichnet; das durch seinen Sandgehalt meist leicht kenntliche oberste aller Lager benennt man rothsandiges Lager, während die anderen rothen Lager als

Raumlager, auch Zwischenlager genannt, finden, Lager, welche nur kurze Strecken anhalten, um dann ihre Oolithe allmählich zu verlieren und durch andere Gesteine vertreten zu werden. Besonders im Norden ist das Auftreten dieser rothen Raumlager sehr häufig. Die Ausbildung der über dem grauen folgenden Lager im nörd-



lichen Theile unseres Erzgebietes, wo dieselben am schönsten entwickelt sind, wird durch die beiden Profile (Abbild. 11), welche der Werkeischen Arbeit\* entnommen sind, erläutert. Das erstere Profil von Oberkorn entstammt dem östlichen Theile, das andere von Esch dem westlichen Theile des luxemburgischen Minettegebietes. Zunächst fällt sofort auf, daß die Ausbildung an den nur 10 km von einander entfernt liegenden Punkten eine wesentlich andere ist. Bei Oberkorn haben wir von dem gelben Lager, welches bei Rümelingen so schön entwickelt ist und auch bei Esch noch auftritt keine Spur. Dagegen tritt bei Oberkorn 4 m über dem grauen ein Lager auf, welches in der dortigen Gegend als couche rouge bezeichnet wird. Dieses Lager findet sich in dem nördlichsten Theile des Erzgebietes, westlich des Deutsch-Orther Sprunges in großer Verbreitung. Schon vor dem Sprung nimmt die Mächtigkeit des Lagers ab und scheint südöstlich desselben nicht vorzukommen. Zum Unterschiede von anderen rothen Lagern und zumal von dem gleich zu besprechenden berühmten rothen Lager von Esch nennt van Werveke dasselbe rothes Lager von Oberkorn. Die bauwürdige Mächtigkeit derselben im Bezirk von Belvaux - Lamadelaine und im Bezirk von Longwy beläuft sich auf 2 bis 4 m; seiner chemischen Zusammensetzung nach ist die Minette des rothen Lagers von Oberkorn vorwiegend kieselig. Die beiden Lager, welche in dem Profil von Oberkorn über dem eben beschriebenen folgen und welche in dem dortigen Bezirk als calcaire inférieure und calcaire supérieure bezeichnet werden, identificirt van Werveke mit den beiden in dem Profil von Esch über dem gelben Lager folgenden Lagern und benennt das untere als unteres rothkalkiges, das andere als oberes rothkalkiges Lager. Diese Lager lassen sich über das deutsche und französische Erzgebiet in einer nicht unbedeutenden Mächtigkeit weit gegen Süden verfolgen und noch südlich der Orne sind dieselben nachweisbar. Eine nennenswerthe Rolle spielen dieselben aber nur im Norden des Minette-



gebietes. In ausnehmend schöner Entwicklung findet sich zumal das untere rothkalkige Lager in der Umgegend von Esch; bekannt ist ja die Escher rothkalkige Minette, welche bei reichem Eisengehalt ziemlich selbstschmelzend ist. Die Zusammensetzung dieser ausgezeichneten Minette wird von Dondelinger\* wie folgt angegeben:

SiO <sub>2</sub> . . .	8,41	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> . . .	1,77
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . .	58,54	Mn <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . .	0,58
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> . . .	4,85	Fe . . .	40,98
CaO . . .	7,40	P . . .	0,77
MgO . . .	0,70	Mn . . .	0,42

Das rothe Lager von Esch hat bei Esch eine Mächtigkeit von etwa 3 m. Zahlreich sind in dem Lager die Kalknieren, welche wegen ihres bis zu 23 % betragenden Eisengehaltes als Zuschlag sehr geschätzt sind.

### Esch.



Abbildung 11.

angrenzenden Bezirk von Longwy — der dortige calcaire inférieure — einige Bedeutung. Zumal in den Tagebauen wird dasselbe in größerem Maßstabe ausgebeutet. Seine Mächtigkeit erreicht dort bis zu 3 m; seine Beschaffenheit ist vorwiegend kalkig, nur in einem kleineren westlichen Theil kieselig. In etwas geringerer Mächtigkeit und ähnlicher Beschaffenheit tritt das obere rothkalkige in den beiden letztgenannten Bezirken auf. In den übrigen Bezirken des Erzgebietes findet sich dasselbe nicht in banwürdiger Beschaffenheit.

Im südlichen Theile, etwa südlich der Fentsch schließt mit dem oberen rothkalkigen Lager die Minetteformation ab, während wir in der

\* van Werveke: Profile zur Gliederung des reichsländischen Lias und Doggers (siehe Literatur-nachweis Nr. 46).

\* Dondelinger: L'exposition de l'administration des mines de Luxembourg (s. Literatur-nachweis Nr. 43).

Hochebene von Aumetz-Arsweiler und dem nördlich angrenzenden Theil von Luxemburg als oberstes Lager das rothsandige mit ausgesprochen kieseligem Charakter finden. Die Mächtigkeit derselben läßt nichts zu wünschen übrig; dagegen gestattet der hohe Kieselsäuregehalt nicht die Verwerthung seiner Erze. Nur an einer Stelle, bei Oettingen, wird es ausgebeutet; die rothsandige Minette wird in den nahen Hochöfen als kiesiger Zuschlag verwendet. Nach Westen zu läßt sich das Lager über das Plateau von Aumetz-Arsweiler in das französische Gebiet hinein verfolgen, ohne auch hier eine günstigere Zusammensetzung zu zeigen.

#### V. Die Lagerungsverhältnisse der Minetteformation.

Die Lagerungsverhältnisse der Minetteformation und der dieselbe bedeckenden Schichten sind im allgemeinen für den Bergbaubetrieb nicht ungünstig. Die ursprüngliche, fast horizontale Lagerung der Schichten hat durch spätere Gebirgsfaltungen nur unbedeutende Aenderungen erfahren; die Schichten zeigen überall ein sehr flaches Einfallen. Aber eine größere Anzahl von Sprüngen hat das Gebirge zerrissen und die Schichten stellenweise in ihrer Höhenglage stark gegen einander verschoben. Von den mehrfachen üblen Folgen, welche dies für den Minettebergbau hat, tritt wohl der Umstand, daß die Sprünge meist sehr viel Wasser führen, in den Vordergrund. Fast alle Sprünge verlaufen von SW. nach NO. Kaum jemals bilden sie auf ihrer ganzen Länge eine gerade Linie; die Ablenkungen, welche sie zeigen, sind aber allmähliche. Ihr Einfallen schwankt zwischen 50° und 90°, dürfte aber meist 60° bis 70° erreichen. Theilweise nach NW., theilweise nach SO. fallen die Sprünge ein; nur selten treten Scharnierverwerfungen, bei denen die Einfallrichtung des Sprunges sich an einer Stelle ins Gegentheil umkehrt, auf. Vielfach ist es nicht eine Sprungspalte, an der die Schichten eine gegenseitige Verschiebung nach oben oder unten erfahren haben, sondern häufig haben wir es mit Sprungzonen zu thun; eine Anzahl paralleler, in kurzen Entfernungen folgender Sprünge, von denen jeder die Schichten nur um einige Meter verschiebt, rufen insgesamt eine bedeutende Niveauveränderung hervor. Die Sprunghöhe ist eine außerordentlich verschiedene. Gegenüber kaum merkbaren Verwerfungen finden wir beim Sprung von Deutsch-Oth die größte Verwurfshöhe des Erzgebietes mit 120 bis 130 m. Und auch bei demselben Sprung schwankt die Verwurfshöhe. Wie groß diese Schwankungen mitunter sind, beweist der Sprung von Metz, für den die Erläuterungen zur Geologischen Übersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen folgende Verwurfshöhen angeben (im Südwesten beginnend):

An der Côte Mousa bei Gorze . . . . .	50 bis 60 m
Bei Ars . . . . .	20 " 0 m
Bei St. Julien (in der Nähe von Metz) . . . . .	150 m
Im Wald von Cheuby . . . . .	40 m
Bei Bittersbusch (bei Mengen) . . . . .	30 m
Bei Remeltingen . . . . .	zwischen 50 und 60 m

Bemerkenswerth ist auch, daß oft die Sprünge ihre Verwurfshöhe gegenseitig ergänzen. Von zwei benachbarten, einander parallel streichenden und einfallenden Sprüngen nimmt nicht selten der eine an Verwurfshöhe zu, während der andere abnimmt und umgekehrt.

Die wichtigeren Sprünge sind, von Nordwest nach Südost aufgezählt:

Der Sprung von Gorcy	
" " " Saulnes	
" " " Differdingen-Godbrange	
" " " Deutsch-Oth	
" Mittelsprung	
" Oettinger Sprung	
" Fentscher Sprung	
" Sprung von Avril	
" Hayingen Sprung	
" Sprung von Gros-Moyenvre	
" Rombacher Sprung	
" Sprung von Verneville-Flavigny	
" " " Gravelotte	
" Metzger Sprung	

Die Sprünge sind auf der Karte (Tafel IX) aufgetragen. Außer ihrem Verlauf ist die Richtung ihres Einfallens durch Pfeile angegeben. Zur Ergänzung dieser Darstellung enthält Tafel X eine Anzahl Profile, unter denen die mit N O und mit P Q R bezeichneten am meisten für die Veranschaulichung der Verwerfungen in Betracht kommen.

In dem Theile unseres Erzgebietes, welcher nordwestlich des Deutsch-Other Sprunges sich befindet, treten nur drei Sprünge von geringer Bedeutung auf. Sie haben weder eine nennenswerthe Verwurfshöhe, noch eine große Länge. Der nordwestlich Cosnes-Longwy sich hinziehende Sprung führt in den Erläuterungen zur Carte géologique détaillée de la France (Feville-Longwy)\* den Namen faille de Gorey, die zwischen Mery und Longwy im Thale der Chiers auftretende und sich gegen Nordosten hinziehende Verwerfung heißt faille de Saulnes. Der dritte der genannten Sprünge, der von Godbrange-Differdingen, zeigt südlich Godbrange einen süd-nördlichen Verlauf und biegt in der Nähe der französisch-luxemburgischen Grenze gegen Nordosten um, um diese Richtung auf luxemburgischen Gebiet beizubehalten. Im Gegensatz zum Sprung von Gorcy und dem von Saulnes ist sein Einfallen gegen W bzw. NW gerichtet.

Von außerordentlicher Bedeutung für den nördlichen Theil unseres Minettegebietes ist die

\* Die erst kürzlich erschienenen Blätter Longwy und Metz (s. Literaturnachweis Nr. 54), welche das französische Minettegebiet darstellen, werden bei den folgenden Hinweisen kurz als die neuere französische Karte bezeichnet.

Niveaunveränderung der Minetteschichten, welche uns beim Sprung von Deutsch-Oth begegnet. Ein Blick auf unsere Karte (Tafel IX) zeigt uns, wie viel weiter die Erzformation östlich des Sprunges nach Norden hinaufreicht. Während an der Westseite desselben das Ausgehende der Minetteformation südlich Deutsch-Oth sich befindet, treffen wir die Minetteschichten östlich des Sprunges bei Schifflingen, also ungefähr 6 bis 7 km weiter nördlich. Da die Schichten südöstlich der Verwerfung bedeutend tiefer (bei Deutsch-Oth 120 m) liegen als jenseits derselben, so sind die Schichten hier in weit größerem Umfang vor der Erosion bewahrt geblieben. Und nicht um den schlechtesten Theil des Erzgebietes handelt es sich dabei; der Bezirk von Esch-Rümlingen liefert die besten und meisten Erze des Luxemburger Landes. In das französische Erzgebiet hinein läßt sich der Deutsch-Other Sprung auf eine große Länge verfolgen; er führt dort den Namen faille de Crusnes. Seine Verwurfshöhe scheint jenseits unserer Grenze Schwankungen unterworfen zu sein. Während auf eine längere Strecke mittlerer Dogger und untere Abtheilung des oberen Dogger des Sprunges abstoßen, finden wir östlich Murville zu beiden Seiten desselben die untere Abtheilung des oberen Dogger. Östlich von Landes, wo untere und obere Abtheilung des oberen Dogger am Sprung abstoßen, wird seine Verwurfshöhe wieder bedeutender, um weiter südlich schnell abzunehmen und zu verschwinden. Auffallend ist das weite Vorspringen des mittleren Doggers gegen Süden, entlang der faille de Crusnes. Am süd-westlichen Ende des Deutsch-Other Sprunges finden wir auf der neueren französischen Karte eine kurze Parallel- und eine Querspalte aufgezeichnet.

Auf den Deutsch-Other Sprung folgen gegen Südosten in kurzen Entfernungen von einander einige bedeutende Sprünge, welche zumal das deutsche Erzgebiet stark zerklüftet haben. Am Mittelsprung, welcher im Luxemburgischen und in Deutsch-Lothringen dem Other Sprung in einer Entfernung von etwa 2 km fast parallel läuft, springt infolge seines der ersteren Verwerfung entgegengesetzten Einfallens das Ausgehende der Erzformation gegen Süden zurück. Die Karte läßt daher zwischen beiden Sprüngen einen gegen Nordosten stark vorgeschobenen Streifen der Erzformation deutlich erkennen. Der Mittelsprung, auch Hölthalsprung, Sprung von Heintzenberg u. s. w. genannt, ist im Luxemburgischen am besten bekannt; man hat ihn dort in Gruben getroffen und stellenweise über Tage mit Sicherheit nachweisen können. Seine Verwurfshöhe beträgt an der deutsch-luxemburgischen Grenze 30 bis 40 m und nimmt sowohl gegen Nordosten als Südwesten ab. Auf deutschem und französischem Gebiet ist man bezüglich des Mittelsprunges auf

die infolge Bohnerzlehmüberdeckung vielfach unsicheren Beobachtungen über Tage und auf die Ergebnisse der Bohrungen angewiesen. Der Verlauf des Sprunges ist daher dort nicht als endgültig festgestellt zu erachten. Nach den französischen Autoren convergirt der Mittelsprung im französischen Erzgebiet mit der faille de Crusnes und stößt nördlich Serronville an dieser Verwerfung ab.

Einen ähnlichen Verlauf wie der Mittelsprung zeigt der Sprung von Oettingen, der schon seit lange durch Beobachtungen über Tage und Grubenaufschlüsse erkannt worden ist. Von Oettingen streicht diese Verwerfung über Tressingen parallel dem Other Sprung, um bei Bollingen eine mehr westliche Richtung anzunehmen und östlich Murville die faille de Crusnes zu krenzen. Das Einfallen derselben geht gegen Südosten. Bei Oettingen ist die Verwurfshöhe gering, nimmt gegen Süden zu und erreicht bei Tressingen 40 m. Auch in Frankreich, wo man den Sprung faille d'Annon-le-Roman nennt, hält diese Verwurfshöhe noch eine Strecke an.

Hiernach kann man den Mittelsprung sowohl als auch den von Oettingen als Nebenspalten der bedeutenderen Deutsch-Other Verwerfung auffassen. Im Gegensatz zu diesem Sprungsystem hat der Fentscher Sprung eine mehr locale Bedeutung. Trotz seiner stellenweise großen Verwurfshöhe ist seine Längenerstreckung nicht erheblich. Von Fentsch aus, wo seine Verwurfshöhe mit 70 bis 80 m am größten sein dürfte, nimmt sowohl gegen NO als auch gegen SW die Bedeutung des Sprunges ab. In das französische Gebiet greift er nicht hinein; wenigstens giebt die französische Karte an der Stelle keine Verwerfung an. Wahrscheinlich keilt er sogar schon in einiger Entfernung von der Landesgrenze auf deutschem Gebiet aus. Der Verlauf der Fentscher Verwerfung gegen NO war bisher zweifelhaft. Der Umstand, daß in der Grube Pemsbrunnen nordöstlich Araweiler ein 6 m hoher Sprung angefahren worden ist, welcher die bei Fentsch beobachtete Einfall- und Streichrichtung hat, läßt vermuthen, daß der Verlauf der Verwerfung den auf Tafel IX gemachten Aufzeichnungen entspricht. Der Fentscher Sprung fällt gegen NW ein; die Schichten liegen daher nordwestlich derselben tiefer. Die etwas eigenartigen Lagerungsverhältnisse der Minetteformation zwischen Fentsch und Bollingen, welche bis heute nicht ganz geklärt sind, dürften darauf zurückzuführen sein, daß die Schichten dort auf nur kurze Länge stark und ziemlich unermittelt eingesinken sind.

Der Hayinger Sprung, welcher Hayingen und in seinem weiteren nordöstlichen Verlauf Großlettingen berührt, ist auf eine bedeutende Länge, auf 30 bis 40 km, bekannt. Bei Hayingen beträgt die Verwurfshöhe nach Angabe von Hoff-

mann 90 m, nimmt aber in Südwesten bald ab und soll sich an der Landesgrenze nur mehr auf 18 m belaufen. Die frühere Ansicht, daß dieser Sprung bei Avril in Frankreich aufträte, ist nach der neueren französischen Karte unrichtig. Der über Avril gehende Verwurf streicht in einiger Entfernung parallel dem Hayinger Sprung und unterscheidet sich von demselben durch die Einfallrichtung. Der Hayinger Sprung fällt gegen Südosten ein, der von Avril gegen Nordwesten. Dem südöstlichen Einfallen des ersten Verwurfs verdanken wir die Erhaltung der Minetteformation in den Hügeln nordwestlich Marspich. Dadurch, daß das Gebiet bei Marspich um 90 oder noch mehr Meter gesunken ist, wurden die Minettelager theilweise vor der Erosion bewahrt.

Die weiteren Sprünge bis zur Orne, welche unsere Karte angiebt, sind nicht von großer Bedeutung. Der punktiert gezeichnete, der Sprung von Klein-Moyeuve ist über Tage nicht beobachtet worden, sondern nur durch Grubenbaue erkannt. Der Sprung von Moyeuve, welchem Hoffmann im Gegensatz zu dem ersten den Namen Sprung von Grofs-Moyeuve beigelegt hat, zeigt eine weit längere Erstreckung. Seine Verwurfshöhe, welche auf deutschem Gebiet bis zu 6 m beträgt, nimmt jenseits der Landesgrenze etwas zu und erreicht nach der französischen Karte bei Homécourt 9 bis 10 m. Ob der auf der neueren französischen Karte nördlich aufgetragene Verwurf als die Fortsetzung des Sprunges von Klein-Moyeuve anzusehen ist oder als ganz selbständige Verwerfung auftritt, ist mangels Grubenaufschlüsse in der dortigen Gegend vor der Hand nicht zu entscheiden. Die drei zuletzt genannten Sprünge, der von Klein-Moyeuve, Grofs-Moyeuve und der östlich Briey verlaufende fallen gegen Südosten ein.

Ueber die tektonischen Verhältnisse des deutschen Gebietes südlich der Orne gehen die Ansichten noch vielfach auseinander. Die Grubenaufschlüsse sind zu vereinzelt, um aus deren Ergebnissen sich ein richtiges Bild der Ablagerung machen zu können. In der Hauptsache ist man daher auf die Beobachtungen über Tage angewiesen. Von Seiten des Landesgeologen van Werveke ist dieses Gebiet vor einigen Jahren zum Gegenstand eingehender Untersuchungen gemacht worden, deren Ergebnisse zum Theil in den schon genannten Mittheilungen der geologischen Landesanstalt von Elsaß-Lothringen\* niedergelegt sind. Mir selbst ist dieses Gebiet, von den Gruben abgesehen, unbekannt. Für die bildliche Darstellung der Lagerungsverhältnisse habe ich die von Wervekesche Skizze\*\* des Plateaus südlich der

Orne benutzt. Bezüglich der Sprünge weicht diese Darstellung von der geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen sowie von den Karten von Hoffmann\* und Greven\*\* theilweise erheblich ab. Den zwischen Rombach und Rofslingen auf unserer Karte (Tafel IX) angegebenen, sogenannten Rombacher Sprung finden wir auf der geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen mit ganz anderem Verlauf aufgezeichnet. Er biegt nämlich auf letzterer Karte westlich Rombach aus seiner NO-SW-Richtung gegen Süden um und schwenkt bei Malancourt sogar in die Richtung auf Bronvaux zu, also gegen SO. Thatsächlich indes verläuft der Sprung von Rombach, wie es auch von Hoffmann auf Grund der Grubenaufschlüsse angegeben ist, von Rombach ab weiter in südwestlicher Richtung. Noch bevor er die Landesgrenze erreicht, kellt er aus; wenigstens ist er über Tage nicht mehr nachweisbar und auch auf der neueren französischen Karte ist keine Verwerfung in seiner Richtung angegeben. Die Verwurfshöhe beträgt bei Rombach etwa 50 m und nimmt nach Südwesten zu allmählich ab. Das Einfallen des Rombacher Sprunges ist gegen Nordwesten gerichtet. In geringer Entfernung von der Rombacher Verwerfung und zwar östlich Roncourt und Malancourt giebt die Wervekesche Karte einen Sprung mit gleicher Einfallrichtung an, welcher sich dem Rombacher mehr und mehr nähert und nördlich Gandringen mit demselben zusammenfällt. Hoffmann führt auf seiner Karte auch eine Nebenspalte des Rombacher Sprunges an; er nimmt aber einen ganz anderen Verlauf derselben an und nennt den dem Rombach-Sprung parallelen Theil Sprung von Roncourt, die Querspalte Sprung von Malancourt.

Zwischen dem Rombacher Sprung und dem von Grofs-Moyeuve weist die Hoffmannsche Karte drei Quersprünge auf. Zwei derselben, von untergeordneter Bedeutung, sind auf unserer Karte punktiert angegeben, den dritten Sprung, welchen der Autor Sprung von Montois nennt und dessen Verwurfshöhe er auf Grund der Bohrergergebnisse zu 24 m berechnet, habe ich nicht angenommen. Seine Ansicht, daß zwischen den von ihm näher angegebenen Bohrlöchern wegen der über das normale Einfallen hinausgehenden Verschiedenheit in der Höhenlage der Erzscherben ein Sprung vorliegen müsse, kann ich nicht theilen. Auch ohne Annahme des Sprunges ergiebt die Berechnung kein im Erzgebiet ungewöhnliches Einfallen. Dazu kommt, daß die Beobachtungen über Tage keine Verwerfung in der Gegend, wo Hoffmann dieselbe angenommen hat, ergeben.

\* Hoffmann, Die oolithischen Eisenerze im Gebiet u. s. w. (s. Literaturnachweis Nr. 29).

\*\* Greven, Das Vorkommen des oolithischen Eisenerzes u. s. w. (s. Literaturnachweis Nr. 31).

\* van Werveke, Anleitung zu einigen geologischen Ausflügen u. s. w. (s. Literaturnachweis Nr. 46).

\*\* Dasselbe S. 238.

Auch die neuere französische Karte enthält einen derartigen Sprung nicht. Das Gleiche gilt von der Verwerfung, welche Hoffmann von Ste. Marie aux Chênes aus gegen NW projectirt und der er den Namen Sprung von Briey beigelegt hat. Der Hoffmannsche Sprung von Pierrevillers ist gleichfalls bisher nicht nachgewiesen worden.

Auch für das Gebiet südlich St. Privat giebt Werke wesentlich andere tektonische Verhältnisse an, als sie auf den bisherigen Karten, insbesondere den von Greven und der geologischen Uebersichtskarte des westlichen Deutsch-Lothringen dargestellt sind. Mit Ausnahme der Metz-Görz Verwerfung, welche sich über Tage leicht verfolgen läßt, decken sich die Sprünge der verschiedenen Karten nicht. Werke nimmt nördlich von der genannten bedeutenden Verwerfung drei Sprünge von einiger Bedeutung an. Der westlichste, zwischen Vionville und Rezonville in die Erscheinung tretend, streicht gegen Nordnordwest, auf eine kleine Strecke den Vorsprung des französischen Gebietes nördlich Rezonville überschreitend. Auf der französischen Karte ist dieser Sprung auffallenderweise nicht aufgetragen. Parallel zu demselben läuft ein östlich Gravelotte beginnender Sprung auf Bronvaux zu. Die Verwurfshöhe desselben erreicht bei Amanweiler 30 m. Sein Einfallen geht dem erstgenannten Sprünge entgegengesetzt nach Nordwesten. Der dritte Sprung streicht in SW—NO-Richtung zwischen Chatel und Moulin durch. Die bedeutende Metz-Görz Verwerfung, über deren Verwurfshöhe bereits oben Angaben gemacht sind, ist auf die sehr große Länge von 85 km nachgewiesen. Für das Erzgebiet hat dieselbe keine Wichtigkeit, da dort, wo sie dasselbe schneidet, die Erzlager unbedeutend sind.

In weit geringerem Maße als die besprochenen Verwerfungen haben, wie schon oben hervorgehoben, Faltungen die ursprüngliche flache Lagerung der Schichten verändert; ein Einfallen der Erzlager über 7% ist außer ganz local beschränkten Ausnahmen in der Nähe der Sprünge bislang nicht festgestellt worden. Die Faltungen sind aus den Streichcurven unserer Karte deutlich zu erkennen. Diese Streichlinien, von 10 zu 10 m Höhe eingetragen und auf N.N. bezogen, bedeuten für das französische Gebiet die Grenze zwischen Minetteformation und hangendem Mergel, für das deutsche Erzgebiet die Sohle des grauen Lagers. Die verschiedene Darstellung in beiden Gebieten hat ihren Grund in dem vorhandenen Material. Die neuere französische Karte giebt die Streichcurven des Hangenden der Erzformation an, während die Karten von Hoffmann, Greven, Werke und mir die Sohle des grauen Lagers zur Darstellung der Lagerungsverhältnisse gewählt haben. Indefs trotz dieser Missstimmigkeit dürfte doch der Zweck, die tektonischen Verhältnisse der Erz-

formation zu veranschaulichen, erreicht sein. Die Projectirung der Streichlinien stützt sich für das deutsche Erzgebiet auf Grubenanschlüsse, Bohrergergebnisse und die Schlüsse, welche die Beobachtungen über Tage gestatten, während für den weitaus größten Theil des französischen Erzgebietes die Grubenanschlüsse fehlen und nur die Bohrergergebnisse und Oberflächenbeobachtungen das Material liefern können. Auffallend bei der neueren französischen Karte ist, daß die Streichcurven der Minetteformation schlecht mit den tektonischen Verhältnissen der dort zu Tage tretenden Schichten in Uebereinstimmung zu bringen sind. Die Richtigkeit der Beobachtungen über Tage vorausgesetzt, giebt es dafür nur zwei Erklärungen: Entweder entsprechen die Streichcurven der Minetteformation nicht der Wirklichkeit, indem für die Projectirung derselben in den vorhandenen Bohrergergebnissen nicht die ausreichende Unterlage gegeben war, oder aber die Mächtigkeit der die Minetteformation überlagernden Schichten wechselt dermaßen, daß die Tektonik der zu Tage tretenden Schichten eine andere ist als die Erzformation. Nach den auf deutschem Gebiet gemachten Erfahrungen ist die letztere Annahme indess nicht gerechtfertigt. Uebrigens würde die Darstellung der tektonischen Verhältnisse des deutschen Gebietes südlich der Orne, welche sich vornehmlich auf die Oberflächenbeobachtungen stützt, gleichfalls als unrichtig zu bezeichnen sein, wenn wesentliche Verschiedenheiten in den tektonischen Verhältnissen der Erzformation und der zu Tage tretenden Doggerschichten bestehen.

Die durch die Faltung entstandenen Sättel und Mulden sind im Erzgebiet sehr zahlreich. Wenngleich dieselben nicht den gleichen Verlauf aufweisen, so dürften sie doch im allgemeinen von Nordosten nach Südwesten streichen und gegen Südwesten einfallen. Die Sättel und Mulden verlaufen somit den Sprünge parallel, und beide Gebirgsstörungen sind daher wohl derselben Ursache zuzuschreiben. Keiner der Sättel und Mulden läßt sich über das ganze Erzgebiet verfolgen. Sie treten nur auf kurze Länge auf, verflachen dann allmählich oder lösen sich in Specialsättel und Mulden auf. Die letzteren, welche im Erzgebiet in außerordentlicher Häufigkeit auftreten, konnten bei dem kleinen Maßstab unserer Karte naturgemäß nicht berücksichtigt werden. Infolge des bunten Wechsels, in dem die Faltungen im Erzgebiet auftreten, ist das Streichen und Einfallen sehr veränderlich. Im ganzen genommen und von diesen mehr localen Störungen abgesehen, geht der Streifen der Minetteformation im östlichen Theile des Erzgebietes wie bei der ursprünglichen Lagerung von Süden nach Norden und biegt nördlich der Fentach in weitem Bogen gegen Westen um. Die Erzlager fallen vom

Ostrande aus gegen Westen und vom Nordrande gegen Süden, so daß wir im Südwesten die Lager am tiefsten finden. Im Allgemeinen ist das Einfallen im östlichen Theile am stärksten und flacht sich gegen Westen mehr und mehr ab. Ziemlich regelmäßig ist der nordwestliche Theil des Erzgebietes gelagert. Wie keine bedeutenderen Verwerfungen, so sind auch keine auffallenden Sattelbildungen dort zu finden. Die Schichten, welche im Westen der Chiers ein ostwestliches Streichen und ein flaches Einfallen gegen Süden zeigen, biegen in der Gegend des genannten Thales gegen Südosten um, ohne bis zum Deutsch-Orther Sprung bedeutende Abweichungen zu zeigen. Ueberschreitet man den genannten Sprung, so liegen die Erzlager plötzlich viel tiefer (bei Deutsch-Orth 120 m, bei Crusnes 100 m), um südöstlich des Mittelsprunges wieder unermittelt um 30 bis 40 m zu steigen. Zwischen beiden Sprüngen sind die Schichten, einen Sattel bildend, schwach aufgebogen. Eine auffallend weite Mulde folgt südöstlich des Mittelsprunges. In großem Bogen ziehen die Schichten, welche am Mittelsprung von SW nach NO streichen und gegen SO einfallen, gegen Osten und nehmen weiterhin ein nordsüdliches Streichen an. Das Tiefste dieser Mulde deckt sich ungefähr mit dem Oettinger Sprung. Nicht ganz geklärt sind die Lagerungsverhältnisse zwischen Havingen und Saucy. Südlich Havingen befindet sich ein Sattel, ähnlich wie er schon auf meiner früheren Karte angedeutet ist. Diese Projectirung des Sattels, welche sich auf die Bohrerergebnisse stützte, ist durch die von van Werveke über Tage gemachten Beobachtungen bestätigt worden. Ob dagegen die auf Tafel IX südwestlich der 100 m-Curve dargestellten Verhältnisse der Wirklichkeit entsprechen, wird erst durch spätere Grabenanschlüsse festzustellen sein. Die Bohrungen liegen zu weit auseinander und auch die Oberflächenverhältnisse gestatten keine sicheren Schlüsse. Der angenommene Verlauf der 90, 80 und 70 m Streichcurve südlich Bollingen scheint mir am besten der in den Bohrlöchern 16, 17 und 18\* gefundenen Höhenlage des grauen Lagers zu genügen und gleichzeitig den Verhältnissen des benachbarten französischen Gebietes Rechnung zu tragen. Eine wesentlich andere Auffassung über die Lagerungsverhältnisse westlich Fentsch giebt die neue französische Karte wieder; wir finden auf derselben westlich Fentsch eine nordsüdlich verlaufende schmale Mulde. Zur Annahme einer solchen liegen indeß keine Gründe vor. Bemerkenswerth ist die tiefe Lage der Erzformation in dieser Gegend. Südlich Bollingen sinkt das graue Lager bis etwa 70 + NN. Bedingt ist diese tiefe Lage durch die Muldenbildung und die bedeutende Verwurfshöhe des

Fentscher Sprunges. Südöstlich Fentsch treten die Lager 70 bis 80 m höher auf und zeigen bis zur Hayinger Verwerfung eine regelmäßige Lagerung. Ihr Streichen geht nord-südlich mit einem westlichen Einfallen von 3 bis 4%. Ähnliche Lagerungsverhältnisse zeigen die Schichten südlich der Orne bis St. Privat, während zwischen dem Hayinger Sprung und der Orne die Schichten sehr flach liegen und eine schwache Faltung erfahren haben.

Auch im französischen Erzgebiet treten in wenig regelmäßiger Vertheilung eine Anzahl längerer Sattel und Mulden auf. Auf die Einzelheiten einzugehen, erscheint mit Rücksicht auf das Fehlen von Grabenanschlüssen und die dadurch bedingte Unsicherheit in der Beurtheilung nicht angebracht. Die Streichenverläufe der neuen französischen Karte lassen erkennen, daß die übliche Eintheilung des französischen Minettevorkommens in das bassin de Longwy, bassin du milieu und bassin de l'Orne nicht in den Lagerungsverhältnissen begründet ist. Man kann dort ebensowenig von Minettebecken sprechen wie in Luxemburg und Deutsch-Lothringen. Dagegen erscheint die Dreitheilung des französischen Vorkommens in der angegebenen Weise gerechtfertigt durch die Vertheilung der Mächtigkeit und Beschaffenheit der Erzlager, insbesondere des grauen Lagers. Der französische „Mittelbezirk“ nord der Ornebezirk enthalten in ihren auffallend weit gegen Südwesten ausgreifenden Vorsprüngen ein gutes graues Lager, während nördlich und südlich der buchtenartigen Vorsprünge die Lager nicht bauwürdig entwickelt sind.

Die auf Tafel X beigefügten Profile, auf welche bereits oben hingewiesen wurde, ergänzen die Darstellung der tektonischen Verhältnisse. Soweit dieselben das französische Erzgebiet betreffen, sind sie der neuen französischen Karte entnommen; die den deutschen Theil darstellenden Profile wurden von mir entworfen. Zu beachten ist die fünffache Ueberhöhung (Maßstab der Längen 1:100 000, der Höhen 1:20 000). Infolge dieser Ueberhöhung erscheinen naturgemäß die Schichten stärker aufgerichtet als der Wirklichkeit entspricht und ebenso treten die Sprünge in vergrößerter Bedeutung in die Erscheinung. Außer über die Verwerfungen geben die Profile Aufschluß über Sattel und Mulden, die Stärke des Schichteneinfallens, die Mächtigkeit der Erzformation und der überlagernden Schichten und die Höhenlage derselben. Die Profile CD, EF, GH und PQR betreffen nur deutsches Erzgebiet, die andern erläutern ausschließlich oder vornehmlich das französische Minettevorkommen.

Das Profil AB bezieht sich auf den nördlichsten Theil; die Profilinie, welche Longwy schneidet und west-östliche Richtung hat, zeigt uns die Minetteformation in hoher Lage bei

\* Vergl. Tafel VI, „Stahl und Eisen“ 1898, Nr. 13.

300 bis 350 m + NN. Mehrfach ist die Erzformation, welche hier eine mittlere Mächtigkeit hat, durch Thäler ausgewaschen. In dem gegen Westen ungefähr anschließenden Profil sinken die Minetteager am Deutsch-Other-Sprung auffallend tief. Die Mulde von Bollingen-Tressingen ist in diesem nördlichen Theil nur schwach ausgeprägt. Dagegen tritt dieselbe in der über Havingen laufenden Profilinie EF sehr deutlich in die Erscheinung. Aus beiden Profilen, EF wie (D), ist das verhältnismäßig stärkere Einfallen im östlichen Theile und die geringe gegen W zunehmende Mächtigkeit ersichtlich. In ähnlicher Weise kommen in dem das ganze deutsche Erzgebiet von NW nach SO bzw. von N nach S schneidenden Profil PQR die Lagerungsverhältnisse der Hochebene von Aumetz-Arsweiler zum Ausdruck. Auch der Sattel südlich Havingen wird durch das Profil PQ zur Anschauung gebracht. Der Theil QR des fraglichen Profils verläuft dem Schichtenstreichen ziemlich parallel und so tritt uns die Erzformation, welche hier keine starken Verwerfungen und keine bedeutenden Sättel und Mulden aufweist, in ziemlich derselben Höhenlage entgegen. In den Thälern, welche von der Linie QR geschnitten werden, ist die Erzformation weggeschwungen oder wenigstens angeschnitten. In nicht großer Entfernung von der letzteren Profilinie und zwar westlich von derselben verläuft die nord-südliche Linie NO grösstentheils über das französische Erzgebiet. Die tektonischen Verhältnisse, welche dieses Profil widerspiegelt, sind daher ganz ähnliche. Thäler, welche in die Erzformation einschneiden, fehlen allerdings hier. Das Fentschthal endet bereits bei Fentsch und das Ornelthal liegt bei Jœuf-Homécourt mit seiner Sohle bedeutend über der Minetteformation. Gegenüber diesen eben kurz beschriebenen Profilen, in denen die Verwerfungen und Faltungen zum Ausdruck kommen, fällt die weit grössere Regelmässigkeit der Ablagerung, welche die Profile JK und LM aufweisen, sehr auf. Die letzteren Profilinien verlaufen ungefähr parallel zu der Richtung der Sprünge und Sättel sowie Mulden, während die erstbeschriebenen mehr oder weniger senkrecht dazu gelegt sind. JK durchschneidet den französischen Mittelbezirk von NO nach SW, Linie LM den französischen Ornebezirk in gleicher Richtung. Beide Profile lassen erkennen, dafs die Erzformation vom Ostrande ab immer tiefer gegen Westen einsinkt und dafs die Ueberdeckung durch jüngere Schichten in derselben Richtung stark zunimmt. Während das grane Lager im Profil JK am Ostrande sich bei über 300 m + NN befindet, liegt dasselbe am westlichen Ende des Profils, beim Ort Eton unter NN. Die Ueberdeckung erreicht am letzten Punkte eine Mächtigkeit von etwa 250 m. Ähnliches gilt von dem Profil LM.

Im Anschlufs an die Besprechung der Lagerungsverhältnisse möchte ich Einiges über die Wasserführung der Schichten des Erzgebietes bemerken. Diese Frage ist für den Bergbau von auferordentlicher Bedeutung. Betrachten wir die Sache zunächst allgemein, so finden die Niederschläge, welche den Boden netzen, zum Theil ihren baldigen Abflufs nach Wasserläufen. Ein weiterer Theil der niedergeschlagenen Feuchtigkeit verdunstet bald wieder und der Rest sickert in den Boden ein. Welchen Weg dieser letztere Theil vermöge seiner Schwerkraft innerhalb der Gesteine nimmt, hängt von der grösseren oder geringeren Wasserdurchlässigkeit der Gesteine, von ihrer Mächtigkeit und ihren Lagerungsverhältnissen ab. Der Grad der Wasserdurchlässigkeit ist bei den Gesteinen sehr verschieden. Während auf der einen Seite die Sandschichten dem Durchsickern oder Durchfliefsen des Wassers einen verschwindend kleinen Widerstand entgegensetzen, läfst andererseits fetter Thon so wenig Wasser durch, dafs man ihn als wasserundurchlässig bezeichnen kann. Von den im Erzgebiet auftretenden Gesteinen sind die Kalksteine in Folge ihrer meist nicht unerheblichen Klüftigkeit wasserdurchlässiger, während der Mergel mehr oder weniger wasserundurchlässig ist. Von den über der Minetteformation lagernden Schichten, welche unser Schichtenprofil (Abb. 4) aufweist, sind die von St. Privat, von Gravelotte, von Charennés und auferdem die Mergel unter dem Erz als wenig wasserundurchlässig zu betrachten. Die beiden ersten Schichten, die von St. Privat und Gravelotte, sind meist nicht mächtig genug, um nach unten hin einen Wasserabschlufs zu gestatten. Eine erhebliche Bedeutung haben aber die Schichten von Charennés. Ihre Mergel sind zumal in der unteren Abtheilung („hangender Mergel“) sehr thonig, besitzen eine grofse Mächtigkeit und können als wasserundurchlässig gelten, soweit nicht Verwerfungsspalten oder Klüfte dem Wasser den Weg in die Tiefe gestatten. Das letztere ist indess oft der Fall und wo der hangende Mergel die Wasser trägt, wird der Bergbau selbst sich die Wasser in die Baue ziehen. Die Schächte, welche den hangenden Mergel durchteufen, die durch den Abbau entstehenden Brüche, welche sich weithin über die Schichten von Charennés fortpflanzen, lassen die Wasser leicht in die Grube gelangen. Als besonders ungünstig tritt der Umstand in die Erscheinung, dafs der über den wassertragenden Schichten von Charennés liegende Holchbrücker Kalk infolge seiner starken Klüftigkeit sehr wasserführend ist. Gerade hierin liegt vielfach der Grund für den auferordentlichen Wasserzuflufs, unter dem die Minettengruben theilweise zu leiden haben. In anderen Fällen sind es die Sprünge und Klüfte, welche in ihren Spalten die Wasser grösserer

Gebiete den unterirdischen Betrieben zuführen und die Wasser aus theilweise großer Entfernung herbeiziehen. Im einzelnen hängt die Wasserfrage wesentlich mit den tektonischen Verhältnissen des betreffenden Gebietes zusammen. Die Wasser folgen naturgemäß dem Schichtenfallen und es weisen daher die Mulden und die tiefer gelegenen Stellen mehr Wasser an als die Erzlager in den Sätteln und an den höher gelegenen Punkten. Im östlichen und nördlichen Theile unseres Gebietes hat bis heute die Wasserhaltungsfrage dem Bergbau keine wesentlichen Schwierigkeiten bereitet. Die Erzlager liegen dort größtentheils über den Sohlen der benachbarten Thäler. Mit dem Fortschreiten des Bergbaues in westlicher und südlicher Richtung, wo die Lager immer tiefer sinken, der Wasserzufluss zunimmt und wo bei zunehmender Ueberdeckung durch jüngere Schichten die Thäler immer höher steigen und schließlich ganz verschwinden, wird die Hebung der den Gruben reichlich zufließenden Wasser immer größere Kosten verursachen — und zumal auf französischem Gebiet die Selbstkosten bedeutend erhöhen.

#### VI. Entstehung der Minette.

Die interessante Frage, auf welche Weise die Minette entstanden ist, wird auch heute noch verschieden beantwortet. Dafs die Minettelager ebenso wie die unter- und überlagernden Schichten sedimentäre d. h. im Wasser abgesetzte Gebilde sind, das kann nach dem heutigen Stand der geologischen Wissenschaft füglich nicht bezweifelt werden. Offen ist aber noch die Frage: Ist der Eisengehalt der heutigen Minettelager ein ursprünglicher, mit anderen Worten haben die Schichten der Minetteformation, insbesondere die heutigen Erzlager, sich neben Kalk, Thon und anderen Gesteinselementen aus Eisenverbindungen, dem jetzigen Eisengehalt in der Menge entsprechend, bei ihrer Ablagerung gebildet oder ist das in den heutigen Minettelagern enthaltene Eisen in die ursprünglich aus Kalk u. s. w. bestehenden Schichten der jetzigen Erzformation unter Verdrängung des Kalkes von außen eingeführt worden? Im ersteren Falle hätten wir es mit primärer, im anderen Falle mit sekundärer Entstehung zu thun.

Wie überhaupt häufig Gesteine im Innern der Erde durch andere verdrängt werden, so treten auch häufig Eisenverbindungen an Stelle von Kalkstein. Die aus Brauneisenstein bestehenden Petrefacten der Minetteformation selbst liefern den besten Beweis dafür. Es kann keinem Zweifel unterliegen, dafs die jetzt aus Eisenverbindungen bestehenden Schalen bei der Bildung der Schichten aus demselben Material bestanden, wie die Schalen derselben Tiere in den höheren und niederen Schichten — nämlich aus Kalkstein. Auf diese Substanz wirkten im

Laufe der Zeiten Eisenlösungen ein, wahrscheinlich doppelt kohlenanres Eisenoxydnl. Letzteres gab an  $\text{CaCO}_3$  einen Theil seiner Kohlensäure ab und wurde dadurch unlöslich, während  $\text{CaCO}_3$  als doppelkohlenanrer Kalk in Lösung ging und fortgeführt wurde. Ein Molecül  $\text{FeCO}_3$  trat an das andere, bis die ganze Schale in  $\text{FeCO}_3$  umgewandelt war. Eine weitere Veränderung betraf die Schalenmasse, indem  $\text{FeCO}_3$  oxydirt wurde und sich in Brauneisenstein verwandelte. Vielleicht ging auch die Oxydation von  $\text{FeCO}_3$  schon Hand in Hand mit seiner Fällung aus der Lösung. Auf dieser Art der Umwandlung von Kalk in Eisenverbindungen, welche kaum zu bezweifeln ist, fusend, behaupten die Verfechter der secundären Entstehungsweise, dafs die heutigen Erzlager bei ihrer Ablagerung sich aus Kalkstein, Thon und anderen Mineralien gebildet haben und dafs das Eisen erst später in die Minettelager unter Verdrängung des Kalkes gekommen sei. Eine große Schwierigkeit dieser Theorie verursacht die Erklärung des Herkommens und des Weges, den die Eisenlösungen genommen haben. Hoffmann\* führt aus, dafs die Durchtränkung der Schichten mit Eisenlösungen in einfacher Weise denkbar sei, von oben, von unten und von der Seite. Dafs weder von oben noch von unten die Eisenlösungen ihren Weg in die Minettelager genommen haben können, beweist die Beschaffenheit des hangenden und liegenden Mergel, welche nicht eisenhaltig sind. Auch die eisenärmeren Zwischenmittel sprechen gegen eine solche Auffassung. Ist die Lösung von der Seite eingedrungen, so verlangt die außerordentlich weite Erstreckung der Minettelager eine große Anzahl von Spalten, von denen aus die Lösung sich in horizontaler Richtung verbreitet hat. In diesem Falle müßten wir heute die Spalten mit Eisenerzen ausgefüllt finden, da sich in ihnen doch zuerst die Eisenverbindungen ausgeschieden hätten, und in der Nähe der Spalten würden die Minettelager eisenhaltiger sein als im Inneren. Aber thatsächlich ist das Gegentheil der Fall; die Spalten enthalten nur ausnahmsweise Eisenerze, und die Erzformation ist meist in der Nähe der Sprünge auffallend niedriger. Gewöhnlich pflegen die Bergleute, wenn die Erzlager an Erzführung zu verlieren beginnen, auf die Nähe eines Sprunges zu schließen. Einen Hauptgrund gegen die Annahme von secundärer Entstehung der Minette sieht van Werveke in der Regelmäßigkeit der Erzlager. Die Thatsache, dafs innerhalb der Minetteformation Kalksteinschichten mit Minettelagern in gleicher Mächtigkeit auf größere Strecken miteinander wechsellagern, ist nach diesem Autor kaum erklärlich, wenn man eine Einwanderung des Eisens annimmt.

(Fortsetzung folgt.)

\* Siehe Literaturnachweis Nr. 29.



## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Stauventil nach Patent Kieselbach.

An die Redaction  
der Zeitschrift „Stahl und Eisen“  
Düsseldorf.

Sehr geehrte Redaction!

Zur weiteren Klarstellung der von Hrn. Kieselbach in Nr. 9, Seite 520 der Zeitschrift „Stahl und Eisen“ besprochenen Beziehungen seines deutschen Patentes zu dem belgischen Patent der Gesellschaft Cockerill gestatte ich mir, Folgendes hinzuzufügen:

Die mir vorliegende belgische Patentschrift vom 15. März 1882 mit der zugehörigen Zeichnung enthält die Anwendung des Stauventils in Verbindung mit dem automatisch wirkenden Frischdampfventil in sehr klarer Weise. In der Beschreibung ist speciell auf die Anwendung desselben bei Fördermaschinen und bei Reversir-Walzenzugmaschinen hingewiesen und diese ausführlich erläutert. Später wurden auch mehrere Schiffmaschinen mit demselben ausgerüstet. Im Jahre 1886 wurde von der Gesellschaft Cockerill eine Doppel-Tandem-Reversirmaschine für das Walzwerk von Gustave Boël in La Louvière geliefert, welche ebenso wie die heutigen neuen Maschinen mit Stauventil arbeitet. Das Stauventil wird vom Maschinisten mit einem Gestänge gleichzeitig mit dem Hauptabsperrentil gehoben. Diese Maschine

arbeitet noch heute anstandslos und bin ich gerne bereit, die Zeichnung derselben, welche in meinem Besitze ist, Hrn. Kieselbach zur Einsichtnahme vorzulegen. Es ist aus dieser Zeichnung allerdings nicht zu ersehen, ob das eine oder andere Ventil höher als normal gehoben wird, was jedoch auch wenig von Belang ist. Wenn die Anwendung des Stauventils in weiteren Kreisen bekannt gewesen wäre, so würde unzweifelhaft die Idee des Höherhebens des Stauventils, für sich allein als zu geringfügig, nicht patentfähig gewesen sein.

Das belgische Werk, Sambre & Moselle, welches von Hrn. Kieselbach die Lizenz für die Anwendung des Stauventils erworben hat, würde meines Wissens darauf verzichtet haben, wenn ihm früher bekannt geworden wäre, daß es in Belgien genau dieselbe Maschine mit Stauventil, ohne Zahlung von Lizenzgebühren, beziehen konnte.

Mit der kurzen Bemerkung in meinem Aufsatz über das Röchlingsche Blockwalzwerk habe ich nur den Fachgenossen die interessante Tatsache mittheilen wollen, daß die Anwendung des Stauventils bei den Doppel-Tandem-Reversirmaschinen bei der Ertheilung des deutschen Patentes nicht mehr neu war.

Wetter a. d. Ruhr, den 6. Mai 1902.

Hochachtungsvoll W. Schnell.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen,

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

21. April 1902. Kl. 7 b, K 21117. Maschine zum Stanchen der Wellen von gewellten Röhren. Friedrich Wilh. Koffler, Wien; Vertr.: C. Fehrlert, G. Lombier und Fr. Harausen, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 7 a, St 6878. Röhrenwalzverfahren und Röhrenwalzwerk. Ralph Charles Stiefel, Elwood City, V. St. A.; Vertreter: S. H. Rhodes, Patent-Anwalt, Berlin SW. 12.

Kl. 10 a, B 28819. Vorrichtung zur Ausnutzung der strahlenden Wärme der zwischen den Abgaskanälen der Koksöfen und den Heizröhren von Dampf-

kesseln angeordneten Verbindungsrohre. Heinrich Bardenheuer und Heinrich Altena, Oberhausen, Rhld.

Kl. 10 a, K 21573. Steinform zur Herstellung von Koksofenwänden mit senkrechten Heizröhren. Heinrich Koppers, Rüttenscheid b. Essen-Ruhr.

Kl. 12 e, B 29967. Apparat zum Kühlen und Reinigen von Hochofengasen. The Blast Furnace Power Syndicate Limited, London; Vertr.: F. C. Glaser, L. Glaser und O. Hering, Patent-Anw., Berlin SW. 68.

Kl. 20 a, E 7563. Einrichtung zum Öffnen von Seilklemmen für Drahtseilbahnen. W. Eichner, Charokow; Vertr.: C. Schmidlein, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 24 c, C 1022. Umsteuerungsvorrichtung für Siemens-Martin-Öfen. Josef Czekalla, Kattowitz.

Kl. 24 f, F 13430. Rostab. G. Fort, Toulouse;

Vertr.: Dagobert Timar, Berlin NW. 6.

Kl. 24 f H 26754. Schürvorrichtung für Treppenrostfeuerungen. R. Herrmann, Magdeburg, Jacobstr. 9.

Kl. 24 a, W 18257. Feuerungsanlage. Carl Wegener, Berlin, Gitschinerstr. 14 15.

Kl. 24 a, W 18396. Beschickungsvorrichtung mit Hülfe eines durch Druckwasser bewegbaren Kolbens. Carl Wegener, Berlin, Gitschinerstraße 14 15.

Kl. 31 c, A 7807. Herstellung von Stahlplatten, insbesondere Panzerplatten mit verschiedenen harten Schichten. Bruno Aschheim, Berlin, Bülowsstr. 11.

Kl. 31 c, W 17176. Fahrbare und selbstthätig kippende Gießpfanne. Zus. zur Ann. W 17172. Edgar Arthur Weimer, Lebanon, Penns., V. St. A., Vertr.: Fude, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 40 a, G 15318. Verfahren zur elektrolytischen Wiedergewinnung von Zinn aus Weißblechabfällen u. dgl. Charles Lyon Gelstharpe und Frederick Gelstharpe, Manchester; Vertr.: E. W. Hopkins, Pat.-Anw., Berlin C. 25.

Kl. 49 b, G 1151. Antriebsvorrichtung für Lochmaschinen, Scheeren, Stenzen u. dergl. E. v. Jan, Kirchheim n. T., Württ.

28. April 1902. Kl. 24 a, W 17189. Feuerungsanlage. Arthur Weinhold, Leipzig-Lindenau.

Kl. 31 a, H 26677. Mit natürlichem Zuge arbeitender Tiegelöfen. Gebr. Hannemann & Co., G. m. b. H., Düren, Rhld.

Kl. 31 b, A 8470. Antriebsvorrichtung für sich drehende und zugleich längsverschiebbare Wellen von Formschnecken. Actien-Ges. Schalker Gruben- und Hüttenverein, Gelsenkirchen-Höfen.

Kl. 48 b, S 15274. Verfahren zum Verzinken metallischer Gegenstände. Sherard Cowper-Coles and Company, Limited, London; Vertr.: Henry E. Schmidt, Pat.-Anw., Berlin SW. 61.

Kl. 49 f, D 11909. Wendevorrichtung für Schmiedestücke. Duisburger Maschinenbau-Act.-Ges., vorm. Bechem & Keetman, Duisburg.

Kl. 50 c, B 30963. Schleudermühle mit einem zwischen umlaufenden Schlagscheiben angeordneten mehrfach wirkenden festen Wurfing. Josef Brey, Preßburg; Vertr.: Wilhelm Göbel, Berlin, Chausseestraße 123.

1. Mai 1902. Kl. 7a, G 14561. Rohrwalzwerk mit kegelförmigen Walzen. Josef Gieshoidt, Düsseldorf, Kreuzstraße 67.

Kl. 18 a, Sch 17836. Winderhitzer für Hoehöfen. Dr. Willh. Schnmacher, Niederdollendorf, Post Oberdollendorf.

Kl. 31 c, V 4133. Maschine zur Herstellung von Hufeisen durch Gufs. Vernons Patent Horse Shoe Company Limited, Glasgow; Vertr.: Hugo Pataky und Wilhelm Pataky, Berlin NW. 6.

5. Mai 1902. Kl. 10 a, R 16279. Selbstthätige Bewässerungseinrichtung für Koksforderrinnen u. dergl. Max Carl Georg Rackwitz, Warschau; Vertr.: Otto Siedentopf, Pat.-Anw., Berlin SW. 12.

Kl. 18 b, C 10327. Mangannarmer, gegebenenfalls auch Nickel enthaltender Chrom-Siliciumstahl; Zus. z. Pat. 127226. Carl Caspar. Runderthor und Friedrich Oertel, München, Findlingstr. 33.

Kl. 31 a, B 30323. Windzuführung bei kippbaren Tiegelöfen. Radische Maschinenfabrik und Eisengießerei, vorm. G. Sebald und Sebald & Neff, Durlach.

Kl. 49 e, Z 3340. Schwanzhammer. Joh. Carl Zeuses, Remscheid-Iladenbach.

Kl. 81 e, Sch 18123. Becherwerk. Otto Schüler, Berlin, Thurmstraße 70.

#### Gebrauchsmustereintragungen.

21. April 1902. Kl. 24 a, Nr. 172604. Chamotte-Düsen für Öfen. Eugen Bagge, Straßburg i. E., Weisthurmring 29.

Kl. 24 a, Nr. 172647. Feuerbrücke aus lose auf dem Brückengestell verlegten, durch eingeschobene Federn untereinander gehaltenen Formsteinen. J. C. A. Marckmann, Hamburg, Bleichergang 42.

5. Mai 1902. Kl. 20 a, Nr. 173509. Mitnehmer für Förderwagen, bestehend aus zwei mit Aussparung versehenen Laschen, die als feste Versehung auf einem keilförmigen Bolzen zwecks Freigebens oder Klemmens des Seiles begrenzt beweglich sind. Heinrich Werth, Bochum, Vöde 2.

Kl. 49 g, Nr. 173671. Vorrichtung an Feilenhauschmaschinen zur Erzeugung schrauben- oder wellenförmig verlaufender Hiebriehen auf Randfeilen mit in der Führung des Feilenbettes befindlicher Schrauben- oder Wellennuth und einem darin geführten Zapfen an der Unterseite des letzteren. Albert Osenberg Söhne, Remscheid.

Kl. 49 g, Nr. 173672. Vorrichtung an Feilenhauschmaschinen zur Erzeugung schraubenförmig verlaufender Hiebriehen, bestehend aus einem mit dem Feilenbette verbundenen Schneckenrade und einer darin in Eingriff stehenden, durch Abwälzen eines Stirnrades auf einer neben dem Feilenbette gelagerten Zahnstange gedrehten Schnecke. Albert Osenberg Söhne, Remscheid.

Kl. 50 c, Nr. 173117. Stabsammler mit platten, luftdurchlässigen Wandungen. Gg. Kiefer, Feuerbach b. Stuttgart.

#### Deutsche Reichspatente.

Kl. 18 b, Nr. 126887, vom 27. November 1900. R. M. Daelen in Düsseldorf. *Kupplung für Schuegel und Mulde von Beschickungsvorrichtungen für Herdöfen.*

Um die Kupplung zwischen dem Schwengel der Beschickungsmaschine und der Lademulde durch den



Stenermann der Maschine, also ohne fremde Hülfe vollziehen zu können, ist der Schwengel a mit einem vier- oder mehrkantigen Bunde z sowie einem verstärkten Kopf z versehen, mit denen er in entsprechend gestaltete Anshöhlungen des Ansatzes b der Mulde eingreift. Der kantige Bund z macht ein Drehen der Mulde auf dem Schwengel unmöglich, wohingegen der Kopf z ein unbeabsichtigtes Lösen der Mulde verhindert.

Kl. 49 h, Nr. 126917, vom 25. December 1900, Zusatz zu Nr. 99819 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1898 S. 1148). Carl Schlieper in Grüne, Westfalen.

*Vorrichtung zum Schweißsen von Kettengliedern, welche gegen Trennung durch Zug zu sichern sind.*

Gemäß dem Hauptpatent liegt die Schweißstelle, welche durch quer zur Zugrichtung liegende Verzahnung gegen Trennung durch Zug gesichert ist, in dem fast geradlinigen Theile des Kettengliedes. Dieses Verfahren kann auch mit Vortheil bei solchen Ketten angewendet werden, bei denen die Schweißstelle in der Biegung des Gliedes liegt.

Hierbei gelangen dann zum Vorgehen der beiden Enden der schräg abgeschnittenen Drahtenden ein sattelförmiges Untergesenk a und ein ihm entsprechendes Obergesenk b mit im Querschnitt halbkreisförmigen, in der lotrechten Mittelebene hakenförmigen Hohlnothen c und d zur Anwendung. Das Anpressen der Zähne in die Schweißflächen findet sodann in einem Untergesenk e mit einer dem vorgebognen Drahtende gleich gestalteten, mit der Hakenform entsprechend wagerecht gerichteten Nuth und in einem zugehörigen Obergesenk f mit einer ähnlichen Nuth, welche aber an den Abschrägungsstellen des Drahtendes mit Zähnen z versehen ist, statt.



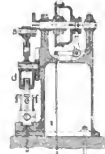
**Kl. 49 e, Nr. 126577**, vom 4. Januar 1900. Haniel & Lueg in Düsseldorf-Grafenberg. *Block-Ueberhebe- und Verschiebvorrichtung für Schmiedepressen.*

Der Untersattel *e* der Schmiedepresse kann durch Stangen *c* bzw. *d* mit je einem der beiden Auflager-tische *a* oder *b* gekuppelt und mit diesem zusammen mittels der hydraulischen Cylinder *g* oder *h* unter der Presse bewegt werden. Ist der Stahlblock *f* auf den



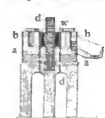
Sattel *e* und den Auflagertisch *a* richtig aufgelegt, wobei er sich mit seinem hinteren Ende gegen Knaggen *i* bzw. *k* legt, so wird das Ganze unter den Obersattel *f* bewegt. Der Untersattel *e* wird nun von seinem Auflagertisch losgekuppelt und durch Keile oder dergl. in Stellung gehalten, während der Block *f* durch die beweglichen Tische *a* und *b* durch die Presse geschoben werden kann. Hierbei wird das durch *l* nach unten gedrückte Material durch darunter greifende Hebel *m* angehoben. Die Hebel *m* sind durch Kolben *t* bewegbar, um ein Verschieben des Sattels *e* unter der Presse zu gestatten.

**Kl. 49 e, Nr. 126911**, vom 18. December 1900. Fritz Hürxthal in Remscheid. *Hammer zum centrischen Einziehen (Stauchern) von Röhren.*



Der Hammer besitzt einen zweitheiligen Hammerbar, dessen oberer, am Hammergestell prismatisch geführter Theil *d* einen unveränderlichen Huh ausführt, wohingegen der untere Theil *e* an jenem verschiebbar angehängt ist und nach Bedarf auch noch durch Stangen *f* oder dergleichen am Amboss oder Untergesenk geführt wird. Die Hammerschläge nehmen infolge der gleichmäßigen Umfangsgeschwindigkeit des Zapfens *a* mit der abnehmenden Dicke des zu schiedenden Gegenstandes immer mehr ab, so daß bei richtiger Einstellung schließlich ein Schlichten stattfindet.

**Kl. 21 h, Nr. 126604**, vom 8. September 1900. Gysinge Aktiebolag in Stockholm. *Elektrischer Ofen, bei welchem die Beschickung durch in derselben erregte Inductionströme erhitzt bzw. geschmolzen wird.*



Das feuerfeste Mauerwerk *a* enthält eine kreisförmige Rinne *b* zur Aufnahme der Beschickung. In dem Innenraum befindet sich ein Schenkel des Magneträhmens *d* mit der vom inducierenden Wechselstrom durchflossenen Wicklung *a*. Von bekannten Ofen dieser Art unterscheidet sich der neue durch die Lagerung der Wicklung *a* innerhalb des von dem ringförmigen Schmelztiegel gebildeten Raumes, wodurch die zu ihrer Herstellung erforderliche Kupfermenge erheblich geringer wird.

**Kl. 18 b, Nr. 127571**, vom 18. September 1900. Simon Peter Kettering in Sharon (Penn., V. St. A.). *Drehbarer Erbschöfen.*

Identisch mit dem amerikanischen Patente Nr. 658053; vgl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 1192.

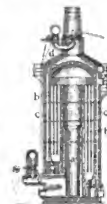
X. 11

**Kl. 7 e, Nr. 126884**, vom 8. Januar 1901. Zusatz zu Nr. 123422 (vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 S. 167). Landecker & Albert in Nürnberg. *Verfahren zur Herstellung von Radnaben.*

Zunächst werden nach dem Verfahren gemäß Patent 123422 zwei stufenförmige Nabenhälften hergestellt. Sodann werden in die einander zugekehrten Flanschen *e* der Nabenhälften eine Anzahl die Speichen *g* umschließende Wulste *f* eingepreßt, deren Form der



Gestalt der Speichen entspricht. Schließlich werden die beiden Nabenhälften unter Einschaltung des bekannten Rohrstückes *f* und eventuell durch Vernietung der Flanschen *e* miteinander vereinigt.



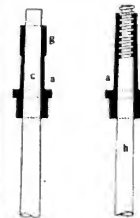
**Kl. 18 a, Nr. 126723**, vom 18. März 1900. George W. McClure in Pittsburg, Penns. *Steinerne Winderhitzer mit drei concentrischen Feuerzügen.*

Von ähnlichen Winderhitzern mit drei concentrischen Feuerzügen *a*, *b* und *c* unterscheidet sich der vorliegende dadurch, daß nicht wie bisher der äußerste, sondern der mittlere Zug *b* als Wärmespeicher ausgebildet ist, und somit der äußere Zug *c* zur Isolierung der Wärmeabstrahlung benutzt werden kann.

Die übrige Einrichtung des Winderhitzers ist die übliche. Durch Rohr *d* tritt die kalte Gebläseluft ein und verläßt den Erhitzer in erwärmtem Zustand durch Kanal *e*.

**Kl. 49 g, Nr. 126578**, vom 10. November 1900. G. A. Schulte in Stahlhammer-Bommern a. d. Rahr. *Verfahren zur Herstellung von Schraubstockhülsen.*

Das auf einem glatten Dorn *c* in der ungefähren Form der Hülse ausgeschmiedete, aber im Bereich des zu erzeugenden Gewindes verdickte Werkstück *a* wird nach erneuter Erhitzung anfein mit Gewinde versehenen Dorn *b* derart weiter bearbeitet, daß das Material der Verdickung *g* unter gleichzeitiger Streckung in die Gewindegänge des Dornes hineingetrieben wird.



**Kl. 18 b, Nr. 126997**, vom 12. December 1900. Louis Michel Bullier und Société des carbures métalliques in Paris. *Verfahren zur Rückkohlung von Fluorisen mittels Calciumcarbid oder eines anderen Alkaliercarbids.*

Zugleich mit dem Carbid wird dem Fluorisen ein Salz, beispielsweise ein Halogensalz, zugesetzt, welches leicht zersetzbar ist und dazu dient, den Kohlenstoff des Carbids durch Bindung seines Calciums in Freiheit zu setzen, so daß er sich in nascentem Zustande mit dem Eisen verbinden kann. Als geeignete Halogensalze werden Zink- oder Eisenchlorid genannt.

S

**Kl. 20a, Nr. 127 071, vom 26. Mai 1899.** Karl Bratuscheck in Dessau. *Aufhängung der Last oder des Lastbehälters (Fördergefäßs und dergl.) an einer Hängebahn mit wellenförmigem Längenprofil, bei welcher die Traggestelle oder die Lasten selbst von Zugkraftorganen voneinander entfernt gehalten werden.*

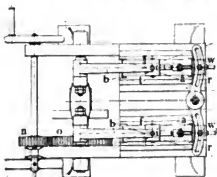
Die Erfindung bezweckt, bei Hängebahnen dem Fördergefäß trotz des wellenförmigen Profils des Tragseiles einen möglichst geradlinigen Weg zu ertheilen, also ein Sinken desselben in den Wellenthälern und ein Steigen in den Unterstützungspunkten des Tragseiles auf ein möglichst kleines Maß herabzusetzen.



Dies soll dadurch erreicht werden, daß bei der Fortbewegung der Fördergefäße der Verticalabstand derselben von der Hängebahn selbstthätig im Gefälle ab- und in der Steigung zunimmt. Die Patentbeschreibung enthält mehrere Lösungen dieser Aufgabe. Beispielsweise ist die Last *b* an dem Verbindungsstück *c* zweier, von der Hängebahn *e* getragener Rollgestelle *a* aufgehängt, welche durch die Spannung anseilsender, aber dem durch die Last *b* und das Gewicht des Verbindungsstückes *c* auf die Rollgestelle *a* hervorgerufenen Zuge entgegengesetzt wirkender Zugorgane voneinander entfernt gehalten werden.

**Kl. 49b, Nr. 127 176, vom 1. November 1900.** Firma Carl Gustav Meißner in Magdeburg-Buckau. *Feilenabziehmaschine.*

Diese Feilenabziehmaschine soll den abzuziehenden Feilen den Strich in der richtigen Schräge, wie ihn der spätere Hieb erfordert, geben und auf denselben



bei größter Arbeitsleistung vollkommen glatte Flächen erzeugen. Demzufolge sind die Auflager *a* für die abzuziehenden Feilen in Schienen *f* angeordnet, welche um einen senkrechten Zapfen gedreht werden können, wobei sie mittels Muttren *u* in Klüsen *r* festgesetzt werden. *b* sind die durch das Vorgelege *u* hin und her bewegbaren Arme, welche die Abziehfeile *i* tragen.

**Kl. 18b, Nr. 127 226, vom 25. April 1899.** Carl Caspar in Runderoth und Friedrich Vertel in München. *Manganarmen, gegebenenfalls auch Nickel enthaltender Chrom-Siliciumstahl nebst Verfahren zu seiner Herstellung.*

Zur Erzeugung eines Stahles von sehr hoher Bruchfestigkeit bei großer Zähigkeit wird dem Stahl bei einem unter der für Stahl üblichen Grenze von 0,6 % liegenden Kohlenstoffgehalte ein Gehalt an Silicium und Chrom zusammengekommen von 1,5 bis 2,5 % gegeben. Soll der Stahl noch einen Zusatz von Nickel (bis 1,5 %) erhalten, so empfiehlt es sich, von jenen beiden nur etwa 1,5 % zuzusetzen.

Besonders gute Resultate sollen mit folgenden Zusammensetzungen erreicht werden:

	C	Mn	Si	P	S	Cu	Ni	Cr
I.	0,48	0,25	2,00	0,025	0,022	Spur	0,00—0,50	
II.	0,48	0,25	1,00	0,025	0,022	"	0,00—1,00	
III.	0,48	0,25	0,50	0,025	0,022	"	1,00	1,00

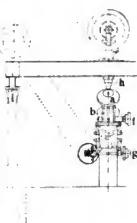
Der Stahl wird am besten nach dem Tiegelschmelzverfahren hergestellt, wobei ein Zusatz von Kaliumbichromat zum Einsatz gegeben wird, um eine Aufnahme von Kohlenstoff aus den Tiegelwandungen zu verhindern und den Schwefel in Form von Schwefelkalium abzuscheiden. Hierbei muß aber Silicium zugesetzt werden, da sonst blasige Güsse erfolgen.

**Kl. 21h, Nr. 127 089, vom 3. Juli 1900.** Fansto Morani in Rom. *Elektroden-träger mit gekühlter Contactfläche für elektrische Oefen.*

Die Elektrode *a* ist an einem Bügel *b* aufgehängt, der durch Muttren *c* in dem Querstück *d* befestigt ist.



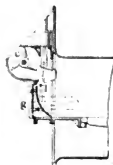
In seiner Mitte trägt letzteres ein als Stromzuleitung dienendes Rohr *t*, welches mit seinem unteren kastenförmigen Theile auf der Elektrode aufliegt. Ein guter Stromübergang zwischen beiden Theilen ist dadurch gesichert, daß einerseits die Uebergangsfläche sowohl durch *b* als auch durch *t* gekühlt und andererseits durch Nachstellen der Muttren *c* die Elektrode *a* gegen *t* fest angedrückt gehalten wird.



**Kl. 49f, Nr. 127 128, vom 30. December 1900.** Friedrich Bräner in Feuerbach bei Stuttgart. *Drehbohrer Amboss.*

Der Amboss dient zum Hart- und Glathämmern von Arbeitsstücken und soll insbesondere den Vorschub derselben gleichmäßiger gestalten. Er besteht aus einem Rotationskörper *a*, der auf einer in dem Bock *b* gelagerten Welle leicht auswechselbar befestigt ist. Seine Drehung erfolgt von derselben Transmissionswelle aus, von der auch der Hammer *h* bewegt wird, unter Vermittlung von Stufenscheiben *f*, *g*, durch die die Drehgeschwindigkeit des Ambosses geregelt werden kann.

**Kl. 24b, Nr. 127 190, vom 12. Mai 1901.** William Grimshaw Stones in Blackburn (Engl.) *Vertheilungsvorrichtung für den Brennstoff des Brennheföses bei Beschickungsvorrichtungen von Feuerungsanlagen.*



Zur gleichmäßigen Vertheilung des mit dem stückigen Brennstoff angegebenen staubförmigen Brennstoffes über die ganze Rustfläche ist innerhalb der Beschickungsvorrichtung *c* ein mit nach unten gerichteten Löchern versehenes Rohr *t* vorgesehen. Durch dieses wird Dampf oder Luft gegen eine unterhalb liegende schräge oder gekrümmte Leitplatte *g* geblasen und hierdurch die Staubkohle nach dem Roste zu mit fortgerissen.



## Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat März 1902	
		Werke (Firmen)	Erzeugung t
<b>Puddel- roheisen und Spiegel- eisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	18	17 084
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	20	32 969
	Schlesien . . . . .	9	31 172
	Pommern . . . . .	1	3 281
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	500
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	1 250
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	6	17 130
	Puddelroheisen Summa . . . . .	56	103 986
	(im Februar 1902 . . . . .)	57	95 715)
	(im März 1901 . . . . .)	64	129 947)
<b>Bessemer- roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	4	18 547
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	2	1 503
	Schlesien . . . . .	1	4 375
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	5 020
	Bessemerroheisen Summa . . . . .	8	29 445
	(im Februar 1902 . . . . .)	8	29 059)
	(im März 1901 . . . . .)	8	39 226)
<b>Thomas- roheisen.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	11	156 928
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	—	—
	Schlesien . . . . .	3	17 651
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	19 064
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	6 580
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	13	194 975
	Thomasroheisen Summa . . . . .	29	395 518
	(im Februar 1902 . . . . .)	30	344 950)
	(im März 1901 . . . . .)	36	373 509)
<b>Gießerei- roheisen und Gußwaren I. Schmelzung.</b>	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	13	62 133
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	5	13 214
	Schlesien . . . . .	7	4 677
	Pommern . . . . .	1	6 987
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	4 150
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	2	2 299
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	11	40 904
	Gießereiroheisen Summa . . . . .	41	134 864
	(im Februar 1902 . . . . .)	39	127 570)
	(im März 1901 . . . . .)	42	129 913)
<b>Zu- sammen- stellung.</b>	Puddelroheisen und Spiegeleisen . . . . .	—	103 986
	Bessemerroheisen . . . . .	—	29 445
	Thomasroheisen . . . . .	—	395 518
	Gießereiroheisen . . . . .	—	134 864
	Erzeugung im März 1902 . . . . .	—	662 713
	Erzeugung im Februar 1902 . . . . .	—	597 334
	Erzeugung im März 1901 . . . . .	—	672 595
	Erzeugung vom 1. Januar bis 31. März 1902 . . . . .	—	1 916 735
	Erzeugung vom 1. Januar bis 31. März 1901 . . . . .	—	1 992 015
<b>Erzeugung der Bezirke.</b>		März 1902	Vom 1. Januar bis 31. März 1902
	Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen . . . . .	254 692	731 614
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	47 686	140 489
	Schlesien . . . . .	57 875	159 475
	Pommern . . . . .	10 268	29 983
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	28 734	82 358
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	10 449	29 056
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	253 009	743 180
	Summa Deutsches Reich . . . . .	662 713	1 916 735

## Einfuhr und Ausfuhr des Deutschen Reiches.

	Einfuhr I. Vierteljahr		Ausfuhr I. Vierteljahr	
	1901	1902	1901	1902
<b>Erze:</b>				
Eisenerze, stark eisenhaltige Converterschlacken	884 438	626 934	685 068	612 703
Schlacken von Erzen, Schlacken-Filze, Wolle . .	185 932	199 250	6 998	4 528
Thomasschlacken, gemahlen (Thomasphosphatmehl)	15 990	17 249	39 270	21 626
<b>Rohelsen, Abfälle und Halbfabricate:</b>				
Bruchelsen und Eisenabfälle . . . . .	11 695	6 041	23 859	49 021
Rohelsen . . . . .	68 872	28 112	28 137	73 243
Luppeneisen, Rohschienen, Blöcke . . . . .	372	230	22 385	114 042
Rohelsen, Abfälle u. Halbfabricate zusammen	80 939	34 383	74 381	236 306
<b>Fabricate wie Façonelsen, Schienen, Bleche u. s. w.:</b>				
Eck- und Winkelseisen . . . . .	163	43	64 638	80 306
Eisenbahnlaschen, Schwellen etc. . . . .	2	6	6 935	9 514
Unterlagsplatten . . . . .	16	3	1 468	826
Eisenbahnschienen . . . . .	154	24	37 942	67 334
Schmiedbares Eisen in Stäben etc., Radkranz, Pflugschaareisen . . . . .	4 813	4 252	61 202	92 106
Platten und Bleche aus schmiedbarem Eisen, roh	581	340	60 784	69 614
Desgl. polirt, gefirnist etc. . . . .	640	331	1 461	2 346
Weißblech . . . . .	2 571	2 395	28	42
Eisendraht, roh . . . . .	1 745	1 298	30 925	41 197
Desgl. verkupfert, verzinkt etc. . . . .	232	231	18 148	22 887
Façonelsen, Schienen, Bleche u. s. w. im ganzen	10 917	8 923	283 531	386 172
<b>Ganz grobe Eisenwaaren:</b>				
Ganz grobe Eisengußwaaren . . . . .	3 638	2 168	6 261	5 792
Ambosse, Brecheisen etc. . . . .	166	115	1 300	1 052
Anker, Ketten . . . . .	385	353	91	177
Brücken und Brückenbestandtheile . . . . .	297	44	1 038	2 298
Drahtseile . . . . .	32	19	719	755
Eisen, zu grob. Maschinenheil, etc. roh vorgeschmied.	32	18	736	748
Eisenbahnachsen, Räder etc. . . . .	293	177	11 965	11 201
Kanonenhölzer . . . . .	2	2	80	106
Röhren, geschmiedete, gewalzte etc. . . . .	3 449	3 531	9 624	11 031
<b>Grobe Eisenwaaren:</b>				
Grobe Eisenwaar., n. abgeschl., gefirn., verzinkt etc.	2 947	1 814	25 469	25 650
Messer zum Handwerks- oder häuslichen Gebrauch, unpolirt, unlackirt <sup>1</sup> . . . . .	42	52	—	—
Waaren, emailirte . . . . .	81	79	4 622	4 801
„ abgeschliffen, gefirnist, verzinkt . . . . .	971	1 048	13 322	16 793
Maschinen-, Papier- und Wiegemesser <sup>1</sup> . . . . .	52	32	—	—
Bajonette, Degen- und Säbelklingen <sup>1</sup> . . . . .	0	0	—	—
Scheeren und andere Schneidwerkzeuge <sup>1</sup> . . . . .	38	41	—	—
Werkzeuge, eiserne, nicht besonders genannt . . . . .	83	67	771	644
Geschosse aus schmiedb. Eisen, nicht weit bearbeitet	—	—	31	64
Drahtstifte . . . . .	27	8	12 229	15 281
Geschosse ohne Bleimäntel, weiter bearbeitet . . . . .	64	0	1	12
Schrauben, Schraubbolzen etc. . . . .	75	59	871	953
<b>Feine Eisenwaaren:</b>				
Gußwaaren . . . . .	141	160	1 739	1 620
Waaren aus schmiedbarem Eisen . . . . .	381	320	4 744	4 310
Nähmaschinen ohne Gestell etc. . . . .	463	275	1 418	1 369
Fahrräder aus schmiedb. Eisen ohne Verbindung mit Antriebsmaschinen; Fahrradtheile außer Antriebsmaschinen und Theilen von solchen . . . . .	66	59	436	589
Fahrräder aus schmiedbarem Eisen in Verbindung mit Antriebsmaschinen (Motorfahrräder) . . . . .	0	2	4	2

<sup>1</sup> Ausfuhr unter „Messerwaaren und Schneidwerkzeugen, feine, außer chirurg. Instrumenten“.

	Einfuhr I. Vierteljahr		Ausfuhr I. Vierteljahr	
	1901	1902	1901	1902
<b>Fortsetzung.</b>				
Messerwaren und Schneidewerkzeuge, feine, außer chirurgischen Instrumenten . . . . .	24	23	1 441	1 492
Schreib- und Rechenmaschinen . . . . .	26	23	8	13
Gewehre für Kriegszwecke . . . . .	74	1	207	38
Jagd- und Luxusgewehre, Gewehrtheile . . . . .	31	28	26	31
Näh-, Strick-, Stopfnadeln, Nähmaschinennadeln . . . . .	3	3	312	314
Schreibfedern aus unedlen Metallen . . . . .	31	27	8	11
Uhrwerke und Uhrfurnituren . . . . .	11	8	189	176
Eisenwaren im ganzen . . . . .	13 925	10 558	99 929	107 905
<b>Maschinen:</b>				
Locomotiven, Locomobilen . . . . .	753	217	3 292	5 922
Motorwagen, zum Fahren auf Schienengeleisen . . . . .	28	12	69	194
„ nicht zum Fahren auf Schienengeleisen: Personewagen . . . . .	36	81	63	75
Desgl. andere . . . . .	10	11	11	20
Dampfkessel mit Röhren . . . . .	30	20	592	804
„ ohne . . . . .	19	18	315	814
Nähmaschinen mit Gestell, überwiegt. aus Gußeisen . . . . .	779	567	1 783	1 834
Desgl. überwiegend aus schmiedbarem Eisen . . . . .	6	8	—	—
<b>Anderc Maschinen und Maschinentheile:</b>				
Landwirthschaftliche Maschinen . . . . .	2 485	1 184	2 230	1 980
Brauerei- und Brennereigeräthe (Maschinen) . . . . .	66	39	450	750
Müllerei-Maschinen . . . . .	133	226	1 459	1 392
Elektrische Maschinen . . . . .	788	452	2 884	2 618
Baumwollspinn-Maschinen . . . . .	2 262	1 625	1 816	1 259
Weberlei-Maschinen . . . . .	1 021	910	1 850	1 703
Dampfmaschinen . . . . .	946	235	4 295	3 918
Maschinen für Holzstoff- und Papierfabrication . . . . .	66	33	1 374	1 750
Werkzeugmaschinen . . . . .	557	228	2 091	2 408
Turbinen . . . . .	28	31	317	257
Transmissionen . . . . .	41	26	549	506
Maschinen zur Bearbeitung von Wolle . . . . .	104	172	115	443
Pumpen . . . . .	186	206	1 291	1 036
Ventilatoren für Fabrikbetrieb . . . . .	38	10	61	93
Gebläsemaschinen . . . . .	413	284	205	317
Walzmaschinen . . . . .	989	35	1 653	981
Dampfhammer . . . . .	23	3	64	105
Maschinen zum Durchschneiden und Durchlochen von Metallen . . . . .	77	30	244	370
Hebemaschinen . . . . .	241	127	749	1 138
Anderc Maschinen zu industriellen Zwecken . . . . .	3 475	1 806	20 671	13 645
<b>Maschinen, überwiegend aus Holz . . . . .</b>				
„ „ „ Gußeisen . . . . .	268	139	250	276
„ „ „ schmiedbarem Eisen . . . . .	11 468	6 495	35 428	28 622
„ „ „ ander. unedl. Metallen . . . . .	2 106	939	8 410	7 515
„ „ „ „ . . . . .	95	89	277	285
Maschinen und Maschinentheile im ganzen . . . . .	15 598	8 596	50 490	46 391
Kratzen und Kratzenbeschläge . . . . .	30	22	85	95
<b>Anderc Fabricate:</b>				
Eisenbahnfahrzeuge . . . . .	194	61	3 087	3 385
Anderc Wagen und Schlitten . . . . .	42	40	29	22
Dampf-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	3	3	3	—
Segel-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	—	2	—	—
Schiffe für die Binnenschifffahrt, ausgenommen die von Holz . . . . .	13	25	6	12
Zusammen, ohne Erze, doch einschl. Instrumente und Apparate . . . . .	124 223	68 198	523 522	785 779
Gesamtwert dieser Menge . . . . . 1000 M	32 799	21 353	181 092	199 031



## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Verein zur Beförderung des Gewerbefleißes.

In der am 7. April 1902 abgehaltenen Sitzung sprach Geh. Baarath Ehrhardt-Düsseldorf über:

#### Die Herstellung nahtloser Kesselschüsse ohne Schweißung,

ein Thema, welches unseren Lesern aus dem am 16. Februar d. J. gleichfalls von Ehrhardt in der Hauptversammlung des „Vereins deutscher Eisenhüttenleute“ gehaltenen Vortrage\* bekannt ist. Indem wir uns daher auf unsere früheren Mittheilungen über diesen Gegenstand beziehen, tragen wir nur solche Angaben nach, welche in der oben genannten Versammlung eine Erwähnung nicht gefunden haben.

Zunächst hat sich bei dem Ehrhardt'schen Verfahren die folgende Schwierigkeit herausgestellt: Nachdem der Cylinder aus einem gelochten Block ausgezogen und der Boden ausgestoßen ist, muß er vor dem Walzen nachgewärmt werden. Dabei bildet sich Glühspan, welcher von den Cylindern nicht in die Walzen hineingebracht werden darf. Dieser Glühspan konnte durch ein Dampfstrahlgebläse nur unvollkommen entfernt werden. Es ist daher die Vorrichtung getroffen, daß der Cylinder, wenn er aus dem Ofen kommt, ein Walzenpaar passiert, welches nicht glatt ist, sondern Zacken hat und durch ein Hebelwerk bewegt wird. Durch diesen Schüttel- oder Klopffapparat wird aller Glühspan losgelöst und dann durch das Dampfstrahlgebläse fortgeblasen, so daß der Cylinder mit ganz reiner Oberfläche in das eigentliche Walzwerk kommt.

Zur Fertigstellung werden die gewalzten Cylinder auf der Drehbank abgestochen und beim Abstechen zugleich die Stummkanten angedreht. Werden die einzelnen Cylinder zusammengesetzt, so wird je ein engerer in den anderen hineingepaßt, so daß eine sehr gute dichte Rundnaht entsteht, welche leicht verstemt werden kann, was bei genieteten Dampfkesseln immer schwierig ist. Eine andere Verbindung der Schüsse besteht darin, daß über die zwei zusammenstoßenden Schüsse eine nahtlose Bandage gelegt wird. In der an den Vortrag sich anschließenden Discussion theilt der Vortragende weiter mit, daß ein Zusammenbiegen und Elliptischwerden der Cylinder während des Walzens durch zwei seitliche Führungswalzen verhindert wird, die in dem Maße wie der Ring größer wird, nachgestellt werden. In Bezug auf die Abmessungen der Rohre wird erwähnt, daß dieselben mit der jetzigen Anlage bis zu 8 1/2 m Länge und 2 1/2 m Durchmesser von beliebiger Wandstärke hergestellt werden können.

Nach Geh. Baarath Ehrhardt erhielt Ingenieur Sievers das Wort zu seinem Vortrag über:

#### Schnell-Drehstahlfabrication.

In Anbetracht des allgemeinen Interesses, welches gegenwärtig diesem Gegenstand entgegengebracht wird,\*\* geben wir im Folgenden den Kern der Sievers'schen Ausführungen wieder, übergangen aber die bekannte Sheffielder Herstellung des Cement- und Tiegelstahls, welche, wie Geheimrath Wedding in der Discussion

bemerkte, auf dem alten Standpunkt stehen geblieben ist, gegenüber den großen Fortschritten, die die deutschen Werke, welche mit gasbeheizten Öfen arbeiten, gemacht haben. Bemerkte sei nur, daß als Rohmaterial für die Herstellung des Cementstahls lediglich Dänemora-Eisen verwendet wird und daß das Schmelzen auf Tiegelstahl in graphitfreien Tiegeln erfolgt, weil die Gegenwart von Graphit nach Ansicht der Firma Seeborn & Dieckstahl, um deren Verfahren es sich handelt, die Gleichmäßigkeit des Kohlenstoffgehaltes im fertigen Stahl beeinträchtigt.

Die in der Regel hergestellten Härtegrade 1 bis 6 werden nach dem Verwendungszweck wie folgt empfohlen:

Härte 1 mit 1 1/2 % Kohlenstoff für grobe, ruhig arbeitende Dreh- und Hobelmeißel, Lochbohrer u. s. w.  
Härte 2 mit 1 1/4 % Kohlenstoff für Dreh-, Hobel- und Stößmeißel, Lochbohrer, kleine Fräser u. s. w.

Härte 3 mit 1 1/8 % Kohlenstoff für grobe Drehmeißel und Lochbohrer, Fräser, Kreisseuer, kleine Scheermesser, Aufräumer, Lochstempel, Schneidbacken u. s. w.

Härte 4 mit 1 % Kohlenstoff für Handmeißel, Warmschrotmeißel, mittelgroße Scheermesser, grobe Lochstempel, grobe Gewindbohrer, Granitbohrer u. s. w.

Härte 5 mit 7/8 % Kohlenstoff für Kaltschrotmeißel, grobe Scheermesser, Grubenbohrer, Setzhämmer, Giesken u. s. w.

Härte 6 mit 3/4 % Kohlenstoff für Hammer, Döpper, Stampf- und Pressmatrizen, Hobeleisen, Grubenbohrer u. s. w.

Auf die Qualitätsfrage des Stahls eingehend, weist der Vortragende darauf hin, daß, während sich ein Theil des Qualitätsgeheimnisses bei anerkannt vorzüglichen Stählen aus dem Vorhandensein gut eingearbeiteter Arbeitskräfte erklärt, ein anderer Theil desselben, bestehend in der chemischen Beschaffenheit, eine genügende Erklärung noch nicht habe finden können, da die chemische Analyse, so werthvolle Anhaltspunkte sie auch biete, doch nicht zur Bestimmung der Qualität ausreichte. Es ist z. B. keineswegs gleichgültig, ob der Mangangehalt, der heute mehr oder minder in jedem Tiegelstahl vorgefunden wird, gleich in dem verwendeten Rohmaterial enthalten ist, oder ob derselbe beim Schmelzen in Gestalt von Spiegeleisen der Charge zugeführt wird. Bei den besten Sorten Tiegelstahl darf nur Eisen zur Verwendung kommen, dessen Mangangehalt aus dem Erz stammt.

Die vorstehende Bemerkung gab dem Vortragenden Anlaß, auf die erwünschten und unerwünschten Begleiter des Tiegelstahls näher einzugehen. Die Einwirkungen der unerwünschten Elemente, nämlich Schwefel, Phosphor, Kupfer, Arsen und Silicium, bedürften keiner weiteren Erläuterung. Als erwünschte Elemente sind außer dem Kohlenstoff zu nennen: Mangan, Chrom, Molybdän, Wolfram, Nickel, Titan und Vanadium.

In Bezug auf das Nickel wird zunächst erwähnt, daß sich die auf die Einführung von Nickel in die Werkzeugstahlfabrication gesetzten Hoffnungen nicht erfüllt haben, da Härte und Zähigkeit des Stahles durch Nickel nur in ungehärtetem Stahl eine Verbesserung erfahren, während sein Einfluss in gehärtetem Zustande nur gering ist und uncontrollirbare Unregelmäßigkeiten beim Härten verursacht.

Titan und Vanadium haben ihren Einzug in die Stahlfabrication mehr dem Namen nach gehalten, da sich in manchen hiernach benannten Stahlorten Spuren dieser Metalle nicht haben nachweisen lassen und auch

\* „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 5 S. 253.

\*\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 9 S. 528.

der Anwendung derselben infolge ihres geringen Vorkommens und theurer Preise von selbst eine Grenze gezogen ist.

Die sogenannten Specialstähle, denen sich die jetzt erfundenen Schnelldrehstähle anreihen, verdanken ihr Entstehen hauptsächlich den verbleibenden Elementen: Mangan, Molybdän, Wolfram und Chrom. Wenn man eine Eintheilung sämtlicher Specialstähle vornehmen würde, so dürfte dieselbe dahingehen, daß man eine Kohlenstoff-Wolfram-Mangangruppe bildet, welcher der D. S. W.-Specialstahl der Firma Seeborn & Dieckstahl angehört, während die zweite Wolfram-Chrom-Molybdängruppe den Schnelldrehstahl „Kapital“ derselben Firma einschließt.

Der Einfluß des Mangans äußert sich neben besserer Bindung der einzelnen Stahltheile hauptsächlich in der großen Härte und damit verbundener schwerer Bearbeitungsfähigkeit des fertigen Stangenstahls. Es ist hauptsächlich der Einfluß dieses Elementes, welcher den sogenannten naturharten Stählen die Eigenschaft verleiht, sich in ruhender Luft, also ohne Anwendung der schärferen Härtemittel, zu härten. Wolfram äußert seinen Einfluß insbesondere durch eine erhöhte Feuerbeständigkeit des Stahls, da es einen hohen bis jetzt noch nicht festgestellten Schmelzpunkt besitzt, den es auch in der Stahlligirung den anderen Bestandtheilen bis zu einem gewissen Grade mitzuthellen vermag. Der Einfluß eines gleichzeitigen höheren Gehaltes an Wolfram und Kohlenstoff hat sich dagegen in schädlicher Weise gewöhnlich darin geäußert, daß diese naturharten Stähle nur ganz vorsichtig und allmählich und nur an der Spitze der Werkzeuge erwärmt werden durften, da andernfalls Spannungen entstanden, die den Stahl durch Härterisse sofort unbrauchbar machten.

Der D. S. W.-Specialstahl soll nach den Angaben des Vortragenden mit den Eigenschaften des gewöhnlichen Tiegelstahls beim Schmieden und Härten diejenigen der naturharten Stähle verbinden und daher geeignet sein, sowohl beim Vorschuppen wie Fertigarbeiten auf Dreh- und Hobelbänken der jetzt gängigen Constructionen auf alle Materialien bei erhöhter Geschwindigkeit zur Anwendung zu kommen. Er wird in hellrothem Zustande geschmiedet, in kirschrothem Zustand im Wasser gehärtet und ohne Anlassen in Gebrauch genommen. Nach Abschluß der Versuche und Aufnahme der regelmäßigen Fabrication hat sich noch herausgestellt, daß der Stahl auch schon in Oel eine vorzügliche Härte empfangt, und da er ebenfalls eine gute Bearbeitungsfähigkeit besitzt, so soll man ihn in neuester Zeit zu Fräsen, Gewindschneidbohrern u. s. w. mit bestem Erfolg verwendet haben. Die andere Gruppe der Wolfram-Chrom-Molybdän- oder Schnelldrehstähle ist zuerst in dem Fabricat der Bethlehem-Steel-Compagnie auf der Pariser Weltausstellung in die Öffentlichkeit getreten, während auch andere Firmen vielfach in gleicher Richtung Versuche angestellt und auch Erfolge zu verzeichnen gehabt haben.

Indessen weisen diese Schnelldrehstahlorten bislang fast sämtlich den Mangel auf, daß die Fabricanten das Härteverfahren geheim halten und bezeichnet es der Vortragende als einen besonderen Vorzug der von ihm vertretenen Firma, daß sie in dieser Beziehung anders verfähre. Der Schnelldrehstahl kann durch die verbrauchenden Werke selbst hergerichtet werden. Die Art und Weise, in der diese Selbstherrichtung geschieht, wird von Vortragenden ausführlich erläutert.

Zum Schluß theilen wir noch einen Bericht über Drehversuche mit, die am 14. April 1902 in der Deutschen Niles-Werkzeugmaschinenfabrik mit Kapitalstahl der Firma Seeborn & Dieckstahl gemacht wurden.

Auf der größten normalen Drehbank der Niles-Werke wurde eine Martinstahlwelle von 300 mm Durchmesser mit „Kapitalstahl“ abgedreht. Zuerst wurde

bei 15 m Geschwindigkeit in der Minute ein Span von 2,4 : 7 mm genommen. Der Stahl arbeitete tadellos und zeigte nach Aufhören eine vollkommen gute Spitze. Beim zweiten Versuch wurde auf eine höhere Geschwindigkeit von 20 m gegangen, während das Schnittverhältnis dasselbe blieb, um auf diese Weise auch ein ungünstiges Verhältnis zu zeigen. Der Stahl arbeitete eine Viertelstunde lang; dann aber wurde der Versuch unterbrochen, da durch die dunkelblau angelautenen Späne der Beweis erbracht wurde, daß die entwickelte Hitze für dieses Schnittverhältnis ungünstig war. Der dritte Versuch wurde mit ganz feinem Span 0,5 : 1,5 mm vorgenommen, und hierbei die größte Geschwindigkeit der Bank, 52 m in der Minute (ohne Vorlege), eingestellt. Der Stahl arbeitete auch hier tadellos während einer Viertelstunde und lieferte eine blanke Drehfläche. Es wurde hierdurch der Beweis erbracht, daß der Stahl im Nothfalle sich also auch für Fertigarbeiten verwenden läßt, während er im allgemeinen hauptsächlich auf Vorschupparbeiten Verwendung finden wird.

## Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

In der Versammlung am 8. April berichtete Geh. Baurath Lochner über:

### Die auf der Militär-Eisenbahn veranstalteten Versuchsfahrten,

welche von der Studiengesellschaft für elektrische Schnellbahnen im vergangenen Herbst unternommen worden sind.\*

Nachdem der Oberban auf der für die Versuche anseherigen Strecke Marienfelde—Zossen durch Einbringung von Bettungsmaterial und Auswechslung älterer Schienen regulirt worden war, sind die Fahrversuche mit den von van der Zypen & Charlier in Deutz erbauten und von der Allgemeinen Electricitäts-Gesellschaft und der Siemens & Halske Actiengesellschaft mit den elektrischen Einrichtungen versehenen beiden Schnellbahnwagen im September 1901 begonnen worden.

Bei diesen Fahrten, bei denen der von den Berliner Electricitätswerken aus dem Kraftwerk Obersprengelieferte Drehstrom von 13000 Volt Spannung als Betriebskraft diente, wurde, wie bekannt, die Höchstgeschwindigkeit von 160 km in der Stunde = 44 m in der Secunde erreicht. Die Versuche haben gezeigt, daß es möglich ist, einem mit der nahezu doppelten Geschwindigkeit der Schnellzüge fahrenden Motorwagen von einer feststehenden Luftleitung aus elektrische Energiemengen von 700 bis 800 Kilowatt, selbst bei ungünstigster Witterung sicher zuzuführen und daß der Verwendung von Drehstrommotoren für hohe Fahrgeschwindigkeiten keine Bedenken entgegenstehen. Die Versuchsfahrten haben ferner erwiesen, daß es möglich ist, die angegebene Geschwindigkeit auf einer zweischienigen Bahn normaler Bauart zu erreichen. Die besonders schwierigen und wichtigen Aufgaben des Unternehmens sind damit der Lösung bereits nahe gekommen. Der Verlauf der Fahrten war ein sehr günstiger und infolge der getroffenen Sicherheitsmaßregeln ist während der ganzen Versuchzeit kein Unfall und keine Beschädigung, weder der Theilnehmer an den Fahrten noch der im Schuppen und auf der Strecke beschäftigten Arbeiter vorgekommen. Psychische Einwirkungen der hohen Fahrgeschwindigkeiten auf das Führerpersonal oder die übrigen Mitfahrenden sind

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901, Heft 23, S. 1332, sowie 1902, Heft 6, S. 342.

nicht zu Tage getreten. Selbst bei den Fahrten mit mehr als 150 km Geschwindigkeit in der Stunde rief der Ausblick aus dem Wagen keinerlei unangenehme Empfindungen hervor, das Auge gewöhnte sich bald an das schnelle Auffassen der Gegenstände in der Umgebung der Bahn. Genaue Berechnungen über die Kosten des elektrischen Betriebes lassen sich noch nicht anstellen, weil dazu die Anzahl der ausgeführten Messungen noch nicht ausreicht und weil die Höchstgeschwindigkeit, für welche die elektrischen Einrichtungen gebaut sind, auf dem verhältnismäßig schwachen Oberbau der Militär-Eisenbahn nicht mit Sicherheit erreicht werden konnte. Dazu ist ein stärkeres Geleis, wie es in neuerer Zeit auf den Staats-eisenbahnen eingelegt wird, erforderlich.

Mit Rücksicht auf die große Wichtigkeit, welche der Beantwortung der Frage über die Sicherheit und Wirtschaftlichkeit der elektrischen Zugförderung mit großer Geschwindigkeit an Hauptbahnen beigelegt wird, hat die Eisenbahnbrigade, mit Genehmigung des Kriegsministers, die Vornahme der Versuchsfahrten auf der Militär-Eisenbahn gestattet. Dies war für das ganze Unternehmen von außerordentlichem Werthe, denn andernfalls würde die Erlangung einer geeigneten Versuchsstrecke kaum überwindbare Schwierigkeiten verursacht haben. Nachdem nunmehr der Minister der öffentlichen Arbeiten sich in dankenswerther Weise bereit erklärt hat, der Studiengesellschaft den weiter erforderlichen stärkeren Oberbau zu überweisen, sollen die Versuche im nächsten Herbst fortgesetzt werden, um die in Aussicht genommenen höheren Geschwindigkeiten und ein sicheres Urtheil über die Durchführbarkeit des elektrischen Schnellbetriebes auf Vollbahnen in technischer und wirtschaftlicher Beziehung zu gewinnen.

## Verein Deutscher Maschinen-Ingenieure.

In der am 22. April d. J. abgehaltenen Versammlung hielt der Vorsitzende, Geh. Ober-Banrath Wichert, einen Vortrag über:

### Die elektrische Beleuchtung einiger D-Züge bei den Preussischen Staatsbahnen.

Die Eisenbahnverwaltungen schwärmen weder für das Gas noch für die Elektrizität: sie nehmen das Gute da, wo sie es zu einem angemessenen Preise erhalten. Da die elektrische Zugbeleuchtung zweifellos mancherlei Vorzüge besitzt, so hat auch die Preussische Staatsbahn-Verwaltung sich mit derselben eingehend beschäftigt und ein System ausgearbeitet, nach welchem bereits mehrere D-Züge mit elektrischer Beleuchtung ausgestattet sind.

Für die elektrische Beleuchtung der Fahrzeuge eines Personenzuges bieten sich, soweit die Erzeugung der elektrischen Energie in Frage kommt, zwei Möglichkeiten: entweder wird die Energie in jedem Fahrzeuge erzeugt beziehungsweise in ihm aufgespeichert, oder es wird für den ganzen Zug die elektrische Energie nur an einer einzigen Stelle erzeugt und durch Kabel den einzelnen Fahrzeugen zugeführt. Man kann diese beiden Arten kurz als Einzelwagenbeleuchtung und als Gesamtzugbeleuchtung bezeichnen.

Vom Standpunkte des Betriebstechnikers aus ist die Einzelwagenbeleuchtung das Ideal, denn bei ihr ist jeder Wagen ohne Vorbereitung zu jeder Zeit und auf beliebige Dauer für die Beleuchtung bereit. Die Einrichtungen zur Beleuchtung bestehen hier aus einer von einer Wagenachse angetriebenen Dynamomaschine, einer kleinen Hilfsbatterie und einem Regulirungsapparat, durch den die Unregelmäßigkeiten der Stromerzeugung, hervorgerufen durch den Wechsel der Geschwindigkeit und Richtung des Zuges, ausgeglichen werden sollen.

Eine andere Art der Einzelwagenbeleuchtung ist die mittels großer Batterien, die von Zeit zu Zeit aufgeladen werden, sei es, daß dabei die Batterien im Zuge belassen oder herausgenommen werden. In beiden Fällen wird die erforderliche elektrische Energie in besonderen Kraftwerken erzeugt. Diese Einrichtung entspricht ihrem Wesen nach unserer Gasbeleuchtung, bei der ebenfalls der Gasvorrath von Zeit zu Zeit ergänzt wird; sie arbeitet durchaus zufriedenstellend und hat den Vorzug, daß die Zugkraft der Locomotive nicht beansprucht wird. Als Nachtheile sind anzuführen, daß die Größe der Batterien mit der erstrebten größeren Lichtfülle und längeren Brenndauer sehr bedeutend wird, daß die Kosten damit stark wachsen, und daß die Ladung der Batterien mit sehr erheblichen betriebstechnischen Schwierigkeiten verbunden ist.

Bei der Gesamtzugbeleuchtung ist nur eine einzige Dynamomaschine notwendig; auch könnte man mit einer einzigen Batterie auskommen, wenn der Zug stets geschlossen bleibt. Andernfalls wird man in jedem Wagen eine kleine Batterie unterbringen, da hierdurch der Wagen für eine bestimmte Dauer einen von der Dynamo unabhängigen Beleuchtungs-vorrath erhält.

Anf Grund der Erwägungen, die im Schofe der Preussischen Staatsbahnverwaltung gepflogen wurden, entschloß man sich zur Ausführung einer Gesamtzugbeleuchtung unter Verwendung einer Dampf-dynamo an der Locomotive und von Batterien in jedem Wagen, in der Hoffnung, daß es bei einer solchen Anordnung am leichtesten gelingen werde, die Kosten für Beschaffung, Unterhaltung und Bedienung thunlichst herabzudrücken, vor allem aber den Anforderungen des Betriebsdienstes in Bezug auf Einfachheit und Zuverlässigkeit am besten zu entsprechen. Für die ersten Versuche sind die auf der Strecke Berlin—Stralsund—Sassnitz verkehrenden sogen. Schwedenzüge, die D-Züge Nr. 17 und Nr. 18, ausgerüstet worden und befinden sich seit einigen Wochen im Betriebe. Weitere Anrüstungen von Zügen mit elektrischem Licht befinden sich in Arbeit. Für die Allgemeinbeleuchtung empfiehlt sich die Anbringung von Deckenlampen, wodurch eine sehr gleichmäßige Beleuchtung erzielt wird. Außerdem sind in den Abtheilen I. und II. Klasse noch vier Leselampen, je zwei auf jeder Seite, angeordnet, die von den Reisenden nach eigenem Belieben ein- und ausgeschaltet werden können.

Der Vortragende erläuterte an der Hand von Zeichnungen und Modellen die gesamte Einrichtung der elektrisch beleuchteten D-Wagen. An der Herstellung der bis ins Kleinste tadellos durchgeführten Construction sind theilhaft: Regierungs- und Banrath Wittfeld vom Ministerium der öffentlichen Arbeiten, die Hagenener Accumulatoren-Werke, die Allgemeine Electricitäts-Gesellschaft und „Humboldt“ in Kalk bei Köln.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Martinstahlerzeugung in den Vereinigten Staaten im Jahre 1901.

Die Gesamtproduktion von Martinstahl betrug im verfloßenen Jahre 4730 810 t gegen 3452 505 t im Jahre 1900, was einer Zunahme um 1278 305 t oder 37 % entspricht. Im Berichtsjahre standen 90 Werke in 14 Staaten im Betrieb. In den letzten 4 Jahren wurden an Martinstahl erzeugt:

Staaten	1898	1899	1900	1901
New England . . .	48139	55038	75714	173610
New York und New Jersey . . . . .	48724	62444	68439	84313
Pennsylvanien . . .	1840601	2432112	2742694	3652279
Ohio . . . . .	81164	119337	132274	187902
Illinois . . . . .	186063	250122	290120	404898
Andere Staaten . . .	55315	72419	143264	227808
Zusammen	2265976	2994472	3452505	4730810

Von der Gesamtterzeugung wurden 3676 897 t nach dem basischen und nur 1053 913 t nach dem sauren Verfahren hergestellt.

Staaten	Martinstahlblöcke		
	nach dem basischen Verfahren	nach dem sauren Verfahren	zusammen
New England . . . . .	88929	84681	173610
New York und New Jersey . . . . .	47554	36759	84313
Pennsylvanien . . . . .	2885074	769906	3652280
Ohio . . . . .	122068	65834	187902
Illinois . . . . .	359049	45849	404898
Andere Staaten . . . . .	173922	54185	227807
Zusammen	3676896	1053914	4730810

Staaten	Martinstahlgufs		
	nach dem sauren Verfahren	nach dem basischen Verfahren	zusammen
New England . . . . .			
New York . . . . .	33696	4053	37749
New Jersey . . . . .			
Pennsylvanien . . . . .	106905	8917	110222
Ohio . . . . .			
Indiana . . . . .	69987	88491	158478
Illinois . . . . .			
Andere Staaten . . . . .			
Zusammen	209988	96461	306449

### Erzeugung von Walzdraht und Drahtnägeln in den Vereinigten Staaten.

Die Walzdrahterzeugung der Vereinigten Staaten belief sich im Jahre 1901 auf 1 387 789 t gegen 859 832 t im Vorjahre und 1 052 980 t im Jahre 1899, sie hat somit gegen das Jahr 1900 um nicht weniger als 61 % zugenommen.

An Drahtstiften wurden im Jahre 1901 444 774 t erzeugt gegen 328 220 t bzw. 345 050 t in den beiden Vorjahren.

### Eisenbahnfrachten in Amerika.

Wenngleich sowohl nach dem gemeinen Recht wie nach dem zwischenstaatlichen Verkehrsgesetz die amerikanischen Eisenbahn-Gesellschaften als Common Carriers verpflichtet sind, alle Kunden gleichmäÙig zu behandeln und z. B. kein Recht haben, die Erzeugnisse der Standard Oil Company, des Eisen- und Stahltrusts oder der Chicagoer Großschlachter wohlfeiler zu befördern als die gleichartigen Erzeugnisse anderer Leute oder Firmen, so ist doch bekannt, daß dieser gesetzlichen Verpflichtung überall ein Schnippen geschlagen wird und infolge des Wettbewerbs den großen Kunden besondere Zugeständnisse durch Vorzugstarife gewährt werden. Da selbstredend die hierbei befolgte Heimlichtheitserei auf die Dauer nicht zum Ziele führte, weil diejenigen Bahnen, welchen die großen Kunden plötzlich übspenstig wurden, auf den sehr naheliegenden Gedanken verfielen, daß sie von anderer Seite durch Rabatte angelockt sein mußten, so entstanden die sogenannten Eisenbahnkriege, die sich für alle Krißführenden als äußerst kostspielig erwiesen und manche von ihnen zu Grunde richteten. Um sich gegen sich selbst zu schützen, haben sich die hervorragendsten westlichen Eisenbahngesellschaften an den Bundesrichter gewandt und hat daraufhin der Vertreter der Regierung den Antrag gestellt, den genannten Bahngesellschaften durch einen Einhaltsbefehl die heimliche Herabsetzung ihrer Frachtgebühren oder die Gewährung von Rückzahlungen zu verbieten. Als der Richter zögerte, einen zeitweiligen Einhaltsbefehl auf Grund des zwischenstaatlichen Verkehrsgesetzes zu erlassen, welches nach seiner Meinung den Gerichtshöfen die Macht hierzu gar nicht einräumt, wurde ihm von den Anwälten der Bahnen die Versicherung gegeben, daß der von der Regierung nachgesuchte Einhaltsbefehl auch ihren Wünschen entspreche. Sie deuteten sogar an, daß sie ihn am liebsten in einen dauernden verwandelt haben möchten. Die Gerichte sollen das Ratendrucke und Rabattgewähren durch Einhaltsbefehle verbieten, weil sich die Uebertretung eines Einhaltsbefehls schneller und leichter bestrafen läßt, als die Uebertretung eines Gesetzes. Somit wollen die Bahnen sehr gern brav sein, aber da sie ihre Schwäche nur allzu gut kennen, so wünschen sie selbst, wie unsere Quelle, die „Chicagoer Aheadpost“, sich ausdrückt, daß ihnen die Ruthe aufgebunden werde. Diese Vorgänge werfen ein charakteristisches Schlaglicht auf die Vorgänge bei der Tarifbildung in den Vereinigten Staaten.

### Frachtermäßigung für Kohlen in Frankreich.

Die Chemin de Fer d'Orléans, nach der Paris—Lyon—Mittelmeerbahn die bedeutendste Eisenbahngesellschaft Frankreichs, hat für Kohlenendungen von mindestens fünf 20-t-Wagen die folgenden ermäßigten Sätze eingeführt:

Für 5 Wagen zu je 20 t auf eine Entfernung bis zu 50 km 2,25 Fres. für 1000 kg, für die weiteren Entfernungen von

51 bis 100 km 0,025 Fres. für das tkm  
101 „ 200 „ 0,015  
201 km ab für den Rest der Entfernung 0,0125 Fres. für das tkm.

Für die 396 km betragende Strecke Nantes—Paris berechnet sich die Fracht für die Tonne Kohlen somit wie folgt:

	die ersten 50 km 2,25 Fres.
51 bis 100 km =	50 km zu 0,025 Fres. = 1,25 "
101 - 200 " =	100 " " 0,015 " = 1,50 "
201 " 396 " =	196 " " 0,0125 " = 2,45 "
	dazu Abfertigungsgebühr . . 0,40 "

Gesamtfraucht für die Tonne . . 7,85 Fres.  
das ist 1,98 Centimes oder 1,58  $\phi$  für das tkm.

### Gestehungskosten für Koks.

Die „Iron and Coal Trades Review“ giebt unter dem 14. März 1902 eine Nebeneinanderstellung der Gestehungskosten für englischen (Durham) und amerikanischen (Connellsville) Koks.

Das ungefähr 40 engl. Meilen von Pittsburg gelegene Feld von Connellsville ist dadurch sehr günstig gestellt, daß die Kohle in verhältnismäßig geringer Tiefe vorkommt und daher meist durch Stollenbau und nur in verhältnismäßig wenigen Fällen durch Tiefbau gewonnen wird. Ausserdem leidet der Bergwerksbetrieb nach der genannten Quelle nicht unter denselben lästigen und kostspieligen Beschränkungen wie derjenige Englands; endlich ist die Connellsviller Koks Kohle 6 bis 9 Fuß mächtig, während die Durham-Koks Kohle nur eine Mächtigkeit von 4 Fuß hat. So kommt es, daß die Connellsville-Kohle ab Schacht nur 2 sh 2 sh 6 d f. d. Tonne kostet, ein Preis, mit welchem keine Kohlengrube Englands in Wettbewerb treten kann.

Die Gestehungskosten für Durham-Koks stellen sich wie folgt: Abbauskosten 2 bis 2 sh 3 d, andere Kosten 6 bis 8 d und Abgaben 5 bis 9 d f. d. Tonne. Da die Koksausbeute ungefähr 60 bis 65 % beträgt, so sind ungefähr 1 1/2 t Kohle für die Gewinnung von 1 t Koks erforderlich. Die Verkokungskosten sind 9 d bis 1 sh 3 d, dazu kommen noch Verladungs- und andere Kosten im Betrage von 1 sh. Man kann die normalen Gestehungskosten für die Tonne Koks zu ungefähr 8 sh die Tonne annehmen, doch sind darin die für Amortisation und Verzinsung des Kapitals erforderlichen Beträge nicht inbegriffen.

Dagegen betragen die Gesamtgestehungskosten für Connellsville-Koks nur 4 sh 6 d bis 5 sh 6 d und sind viele Tausend Tonnen guter Koks sogar zu 90 Cents oder 3 sh 9 d ab Ofen verkauft worden.

Ueber die Zukunft der englischen Koksindustrie gehen die Meinungen stark auseinander. Manche glauben, daß sie noch für wenigstens ein halbes Jahrhundert gesichert ist, andere bemessen ihre Lebensdauer auf weit kürzere Zeit. Sie ist bereits von der Dortmunder Koksindustrie überholt, die heutzutage die wichtigste in ganz Europa ist und ihr schnelles Emporblühen zum großen Theil der Einführung der Verkokungsöfen mit Gewinnung der Nebenprodukte verdankt. Connellsville erzeugt jetzt doppelt so viel Koks als Durham und 1 1/2 mal so viel als Dortmund.

### Ueber einen modifizirten Moissan'schen Schmelzofen

berichtet Dr. L. Liebmann in der „Zeitschrift für Elektrochemie“ 1902 Nr. 9.

Der Ofen besteht, wie die Abbildung 1 zeigt, im wesentlichen aus zweierlei Arten von Steinen, und zwar aus den Steinen A und den Steinen A\*. Stein A\* ist aus bestem feuerfesten Material (Segerkegel 83) hergestellt und hat die in der Skizze wiedergegebene Form bzw. Dimensionen. Als Stein A läßt sich ganz gut jeder einigermassen haltbare Hohlstein verwenden. Aus Zweckmäßig- und Billigkeitsgründen wurden von

Liebmann fast ausschließlich die sogen. Normalkabelsteine\* benutzt. Die Steine werden, wie aus Abbildung 2 ersichtlich ist, einfach entsprechend auf-

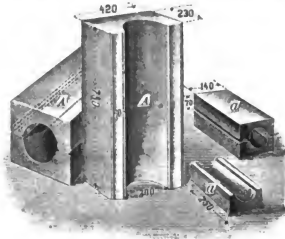


Abbildung 1.

einander gestellt und ergeben so einen zu allen elektrischen Schmelzungen geeigneten Apparat. Wie aus der schematischen Darstellung hervorgeht, dient zur Regulierung der Stromstärke ein zu Starkstromzwecken

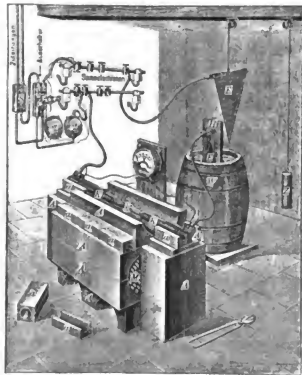


Abbildung 2.

A Möncheberger Hohlsteine. A\* Normal-Kalksteinrinnen. E Eisenelektroden bzw. Eisenbleche. H Holzbohrer. K Kohlenelektroden. K Kohlenstäbe. M Elektrodenmagazin. S Sicherungen. W Wasserwiderstand. Z Zug.

allgemein gebräuchlicher Wasserwiderstand W, und die Regulierung des Stromes läßt sich durch Senken, bzw. durch Nähern der beweglichen Tauchelektrode sehr leicht bis auf zehn Amp. erreichen.

\* Die Steine wurden auf Veranlassung des Verfassers und nach seinen Angaben von der Möncheberger Gewerkschaft in Kassel angefertigt.

\* Die Normalkabelsteine werden als Specialität von der Deutschen Normalkabelstein-Industrie in Hildesheim fabricirt.

Die Versuche wurden in diesem Schmelzofen mit städtischem Wechselstrom (120 Volt) ausgeführt; es mußten also durch den Wasserwiderstand etwa 60 Volt vernichtet werden. Gearbeitet wurde mit Stromstärken bis zu 250 Amp.

Abbildung 2 zeigt die Anwendung des Schmelzofens bei sogen. Widerstandserhitzung, und zwar mit Hilfe des kleinen Kohlenstabes *k*. Es ist ohne weiteres ersichtlich, daß sich die Länge des kleinen Stabes *k*

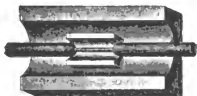


Abbildung 3.

ganz nach der Menge der Beschickung bemessen läßt, und daß man in diesem Ofen ebenso gut jede andere der üblichen Erhitzungsarten zur Anwendung bringen kann; so läßt sich beispielsweise darin auch bequem das Mischgut selbst als Widerstand einschalten oder direct mit dem Lichtbogen erhitzen, sei es, daß man denselben sich erst während des Schmelzvorganges bilden läßt, sei es, daß man überhaupt ohne Kohlenstäben arbeitet und also von Anfang an den Licht-

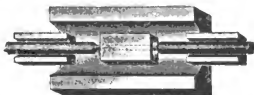


Abbildung 4.

bogen als Heizquelle benutzt. Arbeitet man, wie in Abbildung 2 ersichtlich, direct in einem Möncheberger Hohlstein *A*, so empfiehlt es sich, den Boden desselben mit einer einige Millimeter hohen Schicht von Magnesiumoxyd zu bedecken, weil dadurch der Stein selbst kaum von der Schmelztemperatur bzw. von dem Schmelzgut angegriffen wird. Derselbe kann dann noch häufig verwendet werden. In einer Möncheberger Rinne lassen sich etwa 15 kg Beschickung und selbst mehr auf einmal und mit Leichtigkeit verarbeiten.



Abbildung 5.

Arbeitet man mit kleinen Mengen, so wählt man zweckmäßig die Ofenanordnung entsprechend der Abbildung 3. Größere Mengen lassen sich in diesen Rinnen auch ohne weiteres verarbeiten, indem man den Ofenraum durch Anschließen einer zweiten, erforderlichen Falles auch einer dritten, Rinne vergrößert.

Abbildung 4 zeigt die Anordnungen in einem ganzen Normalkabelstein, also dann, wenn im geschlossenen oder gar ganz abgedichteten Rohr, also unter Abschluß der Luft, gearbeitet werden muß. Es ist selbstverständlich, daß man auch hierzu sich jeder

beliebigen elektrischen Erhitzungsmethode bedienen kann, und daß ferner sich statt eines Normalkabelsteines irgend eine andere Röhre bzw. Tiegel verwenden läßt (Abbildung 5).

Nach Liebmann bestehen die Vortheile seines modificirten Moissan'schen Schmelzofens gegenüber ähnlichen elektrischen Ofen in folgenden Punkten:

1. Der Ofen ist jederzeit brauchbar und fertig und zu allen elektrischen Erhitzungsarten geeignet (Widerstands- und Lichtbogenheizung).

2. Der Ofen ist jederzeit und ohne weiteres zur Verarbeitung beliebig großer Mengen geeignet, ganz gleichgültig, ob es sich um eine Beschickung von 20 g oder um eine solche von 15 kg und selbst mehr handelt.

3. Der Ofen zeichnet sich durch große Wohlfeilheit aus; sowohl die Anschaffungs- als auch die Verschleißkosten spielen im Vergleich zu anderen Ofen gar keine Rolle.

4. Je nach Erfordernis läßt sich sowohl im offenen als auch im geschlossenen Ofen bzw. in bestimmter Gasatmosphäre arbeiten; für die meisten Zwecke genügt, um den Experimentator vor den schädlichen Licht-, Wärme- und Gaswirkungen zu schützen, das zeitweilige Auflegen eines zweiten Steintheiles; muß unter Abschluß der Luft gearbeitet werden, so schmilzt man, wie bereits angegeben, in einer Röhre oder in einem Tiegel.

5. Der Ofen gestattet ferner meist die genaue Beobachtung des Schmelz- und Reaktionsvorganges; außerdem ist das Arbeiten in demselben ein äußerst reichliches, ja elegantes.

6. Ohne weiteres kann in ein und demselben Ofen mit beliebig großen Stromstärken gearbeitet werden. Die ganze Anordnung und Construction des Ofens läßt sowohl das Schmelzen bei 20 Amp. als auch bei 1000 Amp. zu.

Zum Schluß wird noch erwähnt, daß in dem modificirten Moissan'schen Schmelzofen schon weit mehr als hundert Schmelzversuche ausgeführt worden sind, so wurden in demselben größere und kleinere Mengen von Calciumcarbid, von hochprocentigem Ferrosilicium (50 bis 60% Si), von hochprocentigem Kupfersilicium (30 bis 40% Si), von Chrom, von Chromkupfer, von Molybdän, von Phosphorkupfer n. s. w. dargestellt. Bei allen diesen Versuchen soll sich der Ofen aufs Beste bewährt haben.

#### Eisenbahnschwellen aus alten Flußeisenschienen.

Ueber diesen Gegenstand berichtete C. Buhrer in der Jahresversammlung der American Roadmasters' and Maintenance of Way Association. Er theilte mit, daß am 1. Mai 1901 150 nach seinem Verfahren hergestellte Flußeisenschwellen auf der Lake Shore and Michigan Southern Railway verlegt wurden. Dieselben waren aus abgenutzten ößpfündigen Schienen hergestellt worden, indem man eine Platte von  $\frac{1}{2}$  Zoll Stärke, 8 Zoll Breite und  $8\frac{1}{2}$  Fuß Länge auf den breitgewalzten Schienenkopf Nietete und die Schiene umkehrte, so daß der Fuß nach oben kam. Anletzteren wurden die Schienen des Eisenbahngeleises gelegt und durch Bolzen und Klammern in geeigneter Weise befestigt. Auf diese Weise können die abgenutzten Schienen noch eine Reihe von Jahren als Schwellen verwendet werden und haben schließlich, wenn sie auch dazu nicht mehr brauchbar sind, als Eisenschrott denselben Werth, den sie vor ihrer Verwendung als Schwellen besaßen.

Das Buhrersche Verfahren besteht darin, den Schienenkopf zu einer flachen Platte von 8 Zoll Breite auszuwalzen, welche alsdann die Unterseite der Schwelle bildet. Dies soll in der Weise geschehen, daß man die Schienen auf Walzhitze erwärmt und alsdann unter eine Walze bringt, welche in den Schienenkopf einen centralen Einschnitt bis zu der beabsich-

tigten Tiefe einarbeitet; alsdann passiert die Schiene einige weitere Walzen von specieller Construction, welche das Metall nach außen bis auf die beabsichtigte Breite drücken. Eventuell können die Schwellen auch durch Befestigen einer Einseisenplatte auf dem Schienenkopf hergestellt werden.

Nach „The Iron and Coal Trades Review“ vom 15. November 1901.

#### Vermehrte Arbeitsgelegenheit durch die preussische Staatseisenbahnverwaltung.

Der dem Abgeordnetenhanse zugegangene Bericht über die Bauthätigkeit der Staatseisenbahnverwaltung in der Zeit vom 1. October 1900 bis zum 30. September 1901 hemerkt im Eingange, daß die bis zum Jahre 1885 bewilligten Bauredite sämtlich erledigt sind. Auch aus den Gesetzen vom 7. Mai 1885 und 19. April 1886 sind nur noch geringfügige Beträge rückständig, während das Gesetz vom 1. April 1887 seine vollständige Erledigung gefunden hat. Von diesem Zeitpunkt ab sind jedoch, wie aus der Nachweisung der durch besondere Gesetze, sowie durch das Extraordinarium des Eisenbahnnetzes erfolgten Bewilligungen hervorgeht, von dem Gesamtbetrage von 1751533691,00. M nicht weniger als 402300396,17. M noch nicht verausgabt, wobei es besonders auffällt, daß aus dem Jahre 1890/91 noch der erhebliche Betrag von 18000000. M rückständig ist.

Da die in dieser Landtagssession vorgesehenen Mittel für die Erweiterung und Vervollständigung des

Staatseisenbahnnetzes und die Betheiligung des Staates an dem Bau von Kleinbahnen im Betrage von rund 65000000. M, obgleich auch für den Ausfall des Vorjahres bestimmt, nur etwa  $\frac{1}{4}$  des Betrages im Jahre 1900 erreichen, so kommt es allerdings sehr gelegen, daß der noch offene Betrag von rund 402000000. M so reichliche Mittel bietet, um dem allgemeinen Wunsche auf beschleunigte und vermehrte Arbeitsgelegenheit Rechnung zu tragen.

Ist hiernach anzunehmen, daß die Eisenbahnverwaltung schon in ihrem eigensten Interesse den Ueberfluß an Arbeitskräften, die ermäßigten Löhne, und die niedrigen Preise für Eisenconstructions, Oberbaumaterialien, Betriebsmittel u. s. w. der großen Ersparnisse wegen möglichst ausnützen wird, so dürften durch die beschleunigte Ausführung der bis auf ein Jahrzehnt und noch länger zurückreichenden Arbeiten auch die vielfachen Klagen über Verzögerung der Eisenbahnbauten und der Betriebseröffnung der betreffenden Bahnen ihre Erledigung finden. Außerdem erscheint allerdings die Frage nicht unberechtigt, ob es sich nicht im wirtschaftlichen Interesse wie in dem der Eisenbahnverwaltung selbst empfiehlt, in Zukunft den langen Zeitraum, welcher in vielen Fällen zwischen Bewilligung der Mittel und der Ausführung liegt, durch zweckentsprechende Anordnungen abzukürzen, und zu diesem Behufe insbesondere die allgemein anerkannten Mängel des Enteignungsgesetzes, durch welche die Inangriffnahme der Bauten nicht selten außerordentlich verzögert wird, zu beseitigen.

(Nach der „Verkehrs-Correspondenz“.)

## Bücherschau.

W. Jutzi, Leiter des Handelstheils der Kölnischen Zeitung. *Deutsches Geld und deutsche Währung.* Leipzig 1902, Duncker & Humblot.

Als dem Leiter des Handelstheils einer hochangesehenen Tageszeitung dürfte es dem Verfasser besonders zustehen, wirtschaftliche Fragen dem allgemeinen Interesse zugänglich zu machen. Um so mehr ist es anzuerkennen, wenn er sich der Aufgabe unterzogen hat, gerade das Währungsproblem in gemeinverständlicher Fassung weiteren Kreisen zu erschließen. Nachdem er in der Schrift zunächst einige Grundbegriffe des Geld- und Währungswesens erklärt hat, bespricht er die verschiedenen Arten des Geldes in der deutschen Währung: Währungsgeld, Scheidegeld, Creditgeld sowie die Zahlungsmittel und Zahlungsmethoden; zum Schluß erörtert er in ebenfalls gemeinsamer Weise die Grundfragen des Währungsstreites. Die beabsichtigte Darstellung ist somit auch geeignet,

das Verständniß der mehr theoretischen Fragen zum Eintritt in das Studium des Geld- und Währungsproblems zu erleichtern. Dadurch, daß im Anhange die gesamte deutsche Münz- und Bankgesetzgebung, einschließlich aller neuesten Erlasse, enthalten ist, wird das Werk für den praktischen Gebrauch in der Geschäftswelt von allergrößtem Interesse. Die Sprache des vortrefflichen Buches ist eine klare und liest sich angenehm.

Die Redaction.

*Moderne Schmiedekunst* im neuen Stil. 100 Tafeln mit praktischen leicht ausführbaren Vorlagen und ausführlichen Gewichts- und Stärkeangaben. Herausgegeben von J. Feller, Zeichenlehrer und Schlossermeister in Düsseldorf. Lieferung 2 bis 6. 12 Lieferungen à 1. M. Verlag von Otto Maier in Ravensburg.

## Industrielle Rundschau.

#### Rheinisch-Westfälisches Kohlensyndicat.

Der Bericht über das Jahr 1901 lautet im Wesentlichen wie folgt:

„Zum erstenmale seit dem Bestehen des Syndicats haben wir über ein Geschäftsjahr Bericht zu erstatten, welches in seinem ganzen Verlaufe von einer ausgesprochen weichen Conjunctur beherrscht war. Die etwa mit dem Jahre 1896 einsetzende Anwärts-

bewegung fast der gesamten gewerblichen Thätigkeit unseres Vaterlandes hatte bekanntlich um die Mitte des Jahres 1900 ihre Endschaft gefunden und einem Niedergange Platz gemacht, der, wenn auch zunächst fast unmerklich einsetzend, doch im Laufe des Berichtsjahres zu einer Geschäftsstockung und damit zu einem Arbeitsmangel führte, wie ein solcher seit vielen Jahren nicht zu verzeichnen gewesen ist. Einem blinden Ver-

trauen auf die Stetigkeit, ja, auf ein weiteres Steigen der Conjunctur, welches bei beständig und in manchen Fällen ungesund steigenden Preisen der Fabricate zu einer den tatsächlichen Bedarf weit überholenden Güterherstellung geführt hatte, war ein ebenso blindes Mißtrauen gefolgt, das bei der Überbelastung des Marktes an Fabricaten auf vielen Gebieten außerordentliche Preisrückgänge hervorgerufen hatte. Erst gegen Ende des Berichtsjahres trat allmählich eine ruhigere Beurtheilung der ganzen Lage ein, so daß der Tiefpunkt als erreicht, wenn nicht überschritten, gelten konnte. Am schwersten ist wohl die Eisenindustrie durch die Ungunst der Verhältnisse getroffen worden, wobei der Mangel an festgefügtten Verbänden deutlich in die Erscheinung getreten ist. Unter dem Druck dieser Verhältnisse konnte der Kohlenverbrauch seine bisherige Höhe nicht beibehalten, und während wir bis dahin stets von einer erfreulichen Zunahme von Förderung und Absatz zu berichten hatten, weist das Berichtsjahr die erhebliche Abnahme der Förderung von 1668 972 t = 3,20 % gegen das Jahr 1900 auf.

Die außerordentlichen Anforderungen, die der Kohlenverbrauch in den letzten Jahren an die Leistungsfähigkeit der Kohlenbergwerke gestellt hat, gaben Veranlassung sowohl zu einer beträchtlichen Erweiterung der vorhandenen Anlagen als auch zur Aubeufung einer erheblichen Anzahl neuer Schächte und damit der Erschließung bisher noch nicht in Angriff genommener Kohlenfelder. Es sind allein von den dem Syndicat angehörigen Bergwerken in den beiden Jahren 1900 und 1901 30 neue selbständige Förderanlagen in Betrieb genommen worden, wofür zuzüglich der Bewilligungen für die Weiterentwicklung der Zechen im Jahre 1900 eine Erhöhung der Beteiligungsnummer um 1788 194 t = 3,33 %, im Jahre 1901 eine solche um 2578 422 t = 4,60 % satzungsgemäß zugestanden werden mußte. Während wir im Jahre 1900 jedem unserer Mitglieder Aufträge in Höhe seiner vollen Beteiligungsnummer zuweisen konnten, erschien dieses für das Berichtsjahr nach Lage der Verhältnisse von vornherein unmöglich. Wir mußten vielmehr, um für die am 1. Januar 1901 in Kraft tretenden neuen Beteiligungsnummern einen Ausgleich zu schaffen und die Förderung der voraussichtlichen Aufnahmefähigkeit des Marktes anzupassen, bereits im December 1900 beantragen, für das erste Viertel des Berichtsjahres eine allgemeine Förderungseinschränkung von 10 % eintreten zu lassen. Dieser Beschluß hat in Verkenkung der Gründe, denen er entsprungen ist, bekanntlich in Kreisen, die dem Syndicat sonst freundlich gegenüberstanden, zu heftigen Angriffen gegen dasselbe Veranlassung gegeben. Man

hat dabei vollständig außer Acht gelassen, daß die Einschränkungen sich immer nur auf die Beteiligungsnummern beziehen und daß es sich in erster Linie darum handelte, einer weiteren Steigerung der Förderung vorzubeugen, zu der unsere Zechen infolge der Erhöhung der Beteiligungsnummern berechtigt gewesen wären. Wo diese Mehrförderung neben den Mengen, die infolge der zurückgegangenen Beschäftigung der kohlenverbrauchenden Industrien nicht abgenommen wurden, hätte untergebracht werden können, hat man uns leider nicht gesagt. Die Folge hat die Richtigkeit des Beschlusses dargehen.

Die gesamte Beteiligungsnummer unserer Mitglieder betrug bei Gründung des Syndicats 33 575 976 t, Ende 1901 58 615 007 t. Die Förderung des Jahres 1893 betrug 33 539 230 t, die Förderung des Jahres 1901 50 411 926 t. Die Beteiligungsnummer ist mithin seit 1893 um 25 039 031 t = 74,57 % gestiegen, die Förderung um 16 872 696 t = 50,31 % gestiegen. Der Selbstverbrauch betrug im Jahre 1901 13 152 532 t gegen 14 199 810 t im Vorjahre und ist also um 1 047 278 t zurückgegangen.

Während die gesamte Steinkohlenproduktion Preussens von 101 966 158 t im Jahre 1900 auf 101 203 807 t im Jahre 1901, also nur um 762 351 t = 0,75 % zurückgegangen ist, Oberschlesien seine Production von 24 829 284 t im Jahre 1900 auf 25 251 943 t im Jahre 1901 = 1,70 % steigern konnte, ist diejenige des Ruhrkohlenbeckens von 60 119 378 in 1900 auf 59 004 609 in 1901, also um 1 114 769 t = 1,85 % gewichen. Die Förderung der Syndicatszechen ist von 52 080 898 t in 1900 auf 50 411 926 t in 1901 = 3,20 % zurückgegangen und hat damit leider eine erhebliche Verschiebung zu ihren Ungunsten in ihrem Verhältniß zu der Gesamtförderung Preussens an Steinkohlen erfahren, während es uns bis dahin möglich gewesen ist, die procentuale Ziffer fortwährend langsam zu steigern. Der Grund hierfür liegt einmal in der außerordentlichen Bedeutung, welche die Koksherstellung für die im Syndicat vereinigten Fettkohlenzechen besitzt, dann aber auch darin, daß die dem Syndicat nicht angehörigen Zechen des Ruhrkohlenbeckens ihre Förderung ohne irgendwelche Rücksicht auf die zurückgegangene Aufnahmefähigkeit des Marktes ganz erheblich gesteigert haben, so daß dieselbe im Jahre 1901 14,6 % des hiesigen Reviers beträgt, während sie im Vorjahre nur 13,4 % ansahnte. Die Förderung der außerhalb des Syndicats stehenden Zechen hat im Jahre 1901 die bemerkenswerthe Höhe von 8 556 765 t erreicht. Die nachstehende Zusammenstellung veranschaulicht die Entwicklung der Steinkohlenproduction in den anschlagegebenden einheimischen Steinkohlenrevieren:

Steinkohlenproduction:

	Preussens	des Ruhrbeckens	procentualer Antheil an der Gesamtproduction	der Syndicatszechen	der fiscalischen Saargruben	Oberschlesiens	
	t	t	%	t	%	t	%
1892	65 442 558	36 969 549	56,30			6 258 890	9,56
1893	67 657 844	38 702 999	57,20	33 539 230	49,57	5 883 177	8,70
1894	70 643 979	40 734 027	57,66	35 044 225	49,61	6 591 862	9,33
1895	72 621 509	41 734 027	57,47	35 347 730	48,67	6 886 098	9,48
1896	78 993 655	45 008 660	56,98	38 916 112	49,26	7 705 671	9,75
1897	84 253 393	48 519 899	57,59	42 195 352	50,08	8 258 404	9,80
1898	89 573 528	51 306 294	57,28	44 865 536	50,09	8 768 562	9,79
1899	94 740 829	55 072 422	58,13	48 024 014	50,69	9 025 071	9,53
1900	101 966 158	60 119 378	58,96	52 080 898	51,08	9 897 253	9,22
1901	101 203 807	59 004 609	58,30	50 411 926	49,81	9 376 023	9,26

Auf dem Gebiete des Eisenbahntarifes sind nur insofern eine Aenderung eingetreten, als bei der auf Verlangen der belgischen Staatsbahn stattgehabten Durchsicht der rheinisch-westfälisch-belgischen Kohlen-

tarife neben einigen Ermäßigungen auch mehrfache Erhöhungen der Eisenbahnfrachtsätze eingetreten sind, welche uns veranlassen, uns für unsere Kohlensendungen nach Belgien mehr als bisher des Wasserweges zu



bedienen. Gleichzeitig wurde durch den neu bearbeiteten Tarif für die Beförderung belgischer Kohlen nach Nordwestdeutschland das den belgischen Kohlen geöffnete Absatzgebiet noch bedeutend erweitert. Die am 12. October 1900 den ausländischen Kohlen gewährte Frachtermäßigung für die Einfuhr über die deutschen Seehäfen und die Umschlagplätze an binnenländischen Wasserstraßen hat zwar keinerlei fühlbare Wirkungen gehabt; gleichwohl muß der deutsche Kohlenbergbau dringend wünschen, daß diese Ermäßigung, welche bis October 1902 gewährt worden ist, nicht wieder erneuert werde, da bei der erhöhten Leistungsfähigkeit des heimischen Bergbaues die Gründe für diese Maßregel nicht mehr vorhanden sind. Dagegen können wir aber nicht unterlassen, immer wieder darauf hinzuweisen, daß unsere gesamte Industrie dringend einer Ermäßigung der Frachten bedarf, wenn sie auf die Dauer und auch in Zeiten des Darniederliegens wettbewerbsfähig bleiben soll, das dieses aber in erster Linie nur erreicht werden kann, wenn das Eisenbahnnetz eine Ergänzung durch leistungsfähige Wasserstraßen erfährt. Der Wasserstand des Rheins ist im ganzen Verlauf des Berichtsjahres ein außergewöhnlich guter gewesen. Die Anfuhr an Kohlen, Koks und Brekett zu den Rheinhäfen hat im Jahre 1901 8749613 t gegen 8242139 t im Vorjahre betragen und ist also um 507474 t = 6,16 % gestiegen. Der Verkehr auf dem Dortmund-Ems-Kanal hat sich im Berichtsjahre erfreulich gehoben. Der Betrieb ist durch Eis vom 2. Januar bis 4. März, also 62 Tage, und im December

nochmals 3 Tage, zusammen also 65 Tage, gesperrt gewesen. Der Betrieb des Schiffahewerkes bei Henrichenburg war durch eine notwendige Reparatur vom 30. September bis 3. October unterbrochen.

Seit Eröffnung des Kanals wurden befördert:

	zu Berg	zu Thal
1898 . .	55 000 t	64 500 t
1899 . .	102 500 t	98 000 t
1900 . .	292 846 t	183 593 t
1901 . .	427 715 t	253 199 t

Die westfälische Transport-Aktiengesellschaft war an diesem Verkehr mit 42 491 t in 1899, 116 969 t in 1900 und 196 266 t in 1901 beteiligt.

Bei der Abnahme des Inlandsverbrauchs haben wir den Verkauf nach außerdeutschen Ländern nach Möglichkeit zu steigern gesucht, und wenn uns dieses nicht in höherem Maße gelungen ist, so liegt der Grund dafür hauptsächlich in dem starken Wettbewerbs Englands. Von dem Gesamtversand des Syndicats von 37 068 089 t im Jahre 1901 sind 16,36 % nach außerdeutschen Ländern gegangen gegen 15,47 % im Vorjahre, während dieser Anteil in 1899 16 % in 1898 16,8 %, 1897 15,7 %, 1896 15,9 % betragen hat. In Procent ausgedrückt, ist der Absatz im Inlande um 3,23 % gefallen, nach dem Auslande um 3,45 % gestiegen. Die nachstehende Tabelle gestattet einen Vergleich des Absatzes nach dem In- und Auslande bei den staatlichen Gruben an der Saar, denjenigen Oberschlesiens sowie den Syndicatszechen.

Es setzten ab	1897		1898		1899		1900		1901	
	t	%	t	%	t	%	t	%	t	%
nach Deutschland										
die fiscalischen Saargruben .	6478100	84,9	6762500	85,1	7078400	85,9	7320500	87,6	—	—
die fiscalischen Gruben Oberschlesiens . . . . .	3923661	87,2	4149916	88,3	4335272	89,5	4419419	90,5	—	—
das Syndicat . . . . .	26574408	84,3	27865817	83,2	29578398	84,0	32037841	84,5	31004135	83,6
nach dem Ausland										
die fiscalischen Saargruben .	1150400	15,1	1181800	14,9	1160400	14,1	1038500	12,4	—	—
die fiscalischen Gruben Oberschlesiens . . . . .	575582	12,8	548389	11,7	511068	10,5	462777	9,5	—	—
das Syndicat . . . . .	4964099	15,7	5644660	16,8	5648335	16,0	5861961	15,5	6063954	16,4

Der Verbrauch Deutschlands an Steinkohlen betrug im Jahr 1901 9 944 815 t; er ist um 1950 330 t = 1,92 % gegen das Jahr 1900 zurückgegangen.

Unsere gesammte überseeische Ausfuhr, die von 160 658 t in 1899 auf 136 739 t in 1900 zurückgegangen war, hat im Jahre 1901 181 010 t betragen, wobei zu bemerken ist, daß zum Verbrauch der deutschen Flotte in Kiautschau im Berichtsjahre nur 900 t zum Versand gelangten, während im Vorjahre noch 70 962 t dahin versandt wurden.

Der Hamburger Markt einschließt die Umschlagsverkehre nach der Altona-Kieler und Lübeck-Büchener Bahn und elbauwärts hat im Jahre 1901 1 724 000 t gegen 1 598 200 t im Vorjahre aufgenommen.

Die Einfuhr amerikanischer Kohlen über den Hamburger Hafen ist wider Erwarten und begünstigt durch billige Seefrachten von 4499 t im Vorjahre auf 14 076 t im Jahre 1901 gestiegen. Dieselbe hat zum großen Theil aus Anthracitkohlen bestanden, deren Qualität dem Vernehmen nach im allgemeinen befriedigt hat, wenn auch der hohe Aschengehalt der Kohlen bemängelt wurde.

Die Gesamtimporte amerikanischer Kohlen nach Deutschland ist von 10 758 t im Jahre 1900 auf 48 601 t im Jahre 1901 gestiegen. Ein erheblicher Theil davon ist durch unsere großen Schiffahrtsgesellschaften lediglich infolge ungenügender Rückfrachten herabgebracht worden.

Trotz dieser erhöhten Einfuhr amerikanischer Kohlen im Jahre 1901 sind wir auch heute noch der in unserem vorjährigen Bericht niedergelegten Ansicht, daß der deutsche Bergbau eine Einfuhr amerikanischer Kohlen in größerem Maßstabe nicht zu befürchten hat.

Unser Absatz nach Holland und Belgien hat betragen in 1898 5 027 934 t, in 1899 5 135 437 t, in 1900 5 274 431 t, in 1901 5 386 137 t. —

Wenn wir leider einen Rückgang des Absatzes gegen das Vorjahr zu verzeichnen haben, so hat doch der Kohlenbergbau infolge des festen Gefüges seiner Syndicate bei weitem nicht in dem Maße unter der rückläufigen Conjunction zu leiden gehabt, wie dieses ohne dieselben zweifellos der Fall gewesen wäre, und ist besonders vor einem sonst unvermeidlichen Preissturz seiner Erzeugnisse bewahrt geblieben. Wir dürfen hier wohl an die lange Reihe von Jahren vor dem Bestehen des Syndicats erinnern, in denen die Kohlenindustrie stets am meisten unter einer ungünstigen Marktlage zu leiden gehabt hat und eine sehr große Anzahl Zechen fast ohne jede Rente arbeitete.

Am schwersten ist die Eisenindustrie von der rückgängigen Conjunction betroffen worden. Bei der außerordentlich starken Concurrenz, die sich die Werke untereinander selbst mangels einer geschlossenen Verbandsorganisation machten, haben sich in vielen Artikeln, sowohl im Inlande wie im Auslande, geradezu

ruinöse Preise herausgebildet. Wir haben, um die Eisenindustrie in ihren Bemühungen um Herbeiholung von Anlandsgeschäften zu unterstützen und ihr dadurch zu ermöglichen, einen Ausgleich für den Minderabsatz in Inlande zu schaffen, wieder Ausfuhrvergütungen bewilligt. Wir dürfen feststellen, daß dadurch für die Beschäftigung der Werke und damit für den Kohlenverbrauch ein günstiger Erfolg erzielt worden ist.

Eine erhebliche, durch den Rückgang des Güteranstausches herbeigeführte Verbilligung der Seefrachten und dadurch begünstigte fortgesetzte Leerverkäufe englischer Kohlenexporteure haben leider überall, wo wir mit der englischen Concurrenz zu kämpfen haben, ein beständiges Abbröckeln der Preise hervorgerufen. Erst mit der Einführung des von der englischen Regierung zur Deckung der Kosten des südafrikanischen Krieges beschlossenen Ausfuhrzoll von 1 sh. a. d. Tonne Kohlen gestaltete sich dieses Verhältniß für uns etwas günstiger. Immerhin blieben die Preise an den Verbrauchsorten auf einem Stande, welcher uns bei den für uns darauf lastenden hohen Eisenbahnfrachten nennenswerthe Ausfälle gegen das Vorjahr brachte. Eine Besserung dieser Verhältnisse dürfte unseres Erachtens erst mit einer allgemeinen Wiederbelebung der geschäftlichen Thätigkeit im internationalen Verkehr zu erwarten sein; damit würde auch wohl der Druck schwinden, der auf fast unserer gesamten heimischen Industrie leider auch heute noch lastet. Ueber den Zeitpunkt, für welchen die Besserung in Aussicht zu nehmen sein dürfte, möchten wir uns indeß, vorläufig wenigstens noch, eines Urtheils enthalten."

#### Accumulatoren-Fabrik Actiengesellschaft, Berlin.

In den drei Betriebsstätten Hagen i. W., Hirschwang und Budapest wurde in der Geschäftsperiode vom 1. Juli bis 31. December 1901 ein Nettoumsatz von 5610100 *M.* gegen 5409900 *M.* in den gleichen

Monaten des Vorjahres erzielt. Der Vortrag vom 1. Juli 1901 beträgt 31811,76 *M.*, der Ueberschuß 448585,95 *M.*, zusammen 480397,71 *M.* Hiervon: 4% des eingezahlten Kapitals als Gewinnantheil an die Actionäre pro rata temporis = 125000 *M.*, vertragliche Tantième an den Vorstand 43333,33 *M.*, Tantième an den Aufsichtsrath 18750 *M.*, 6% Superdividende auf das eingezahlte Kapital pro rata temporis = 187500 *M.*, Gratificationen 50000 *M.*, Ergänzung des Dispositionsfonds 2091,32 *M.*, Zuweisung zum Fonds der eventuell zu gründenden Pensions- und Wittwen- und Waisen-Kasse 25000 *M.* Vortrag 28723,06 *M.*

#### Actiengesellschaft für Hüttenbetrieb zu Melderich.

Unter dieser Firma ist in das Handelsregister zu Ruhrort eine neue Actiengesellschaft eingetragen worden. Der Gegenstand des Unternehmens ist in der Hauptsache die Uebernahme und der Fortbetrieb der in Melderich von der Gewerkschaft Vereinigtes Gladbeck in Gladbeck i. W. begonnenen Hochofen-Anlagen mit allem Zubehör. Das Grundkapital beträgt 1,5 Millionen Mark. Die Gründer sind die Gewerkschaft Vereinigtes Gladbeck, die offene Handelsgesellschaft Thyssen & Co. in Mülheim a. d. R., der Kaufmann Fritz Thyssen-Duisburg, der Generaldirector Fritz Sältemeyer-Bruckhausen bei Ruhrort und der Director Conrad Verlohr-Melderich. Die Gründer haben sämtliche Actien übernommen. Die Gewerkschaft Vereinigtes Gladbeck bringt ihre in den Gemeinden Melderich, Oberhausen und Hamborn gelegenen Grundstücke nebst den darauf befindlichen Gebäuden und Anlagen, namentlich dem in der Errichtung begriffenen Hochofenwerk, gegen Gewährung von 1000 Actien zu 1000 *M.* in die Gesellschaft ein. Der Gesamtgründungsaufwand beträgt 26138 *M.* Die Mitglieder des ersten Aufsichtsrathes sind: Fabrikbesitzer August Thyssen in Mülheim an der Ruhr und Kaufmann Fritz Thyssen in Duisburg.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Arns*, Hüttendirector, Gleiwitz, O.-S.  
*Becker*, B., Director, Geschäftsführer des rheinisch-westfälischen Roheisensyndicats, Düsseldorf.  
*Forster*, Samuel, Mechanical-Engineer, Westinghouse Building, Pittsburg, Pa.  
*Göhry*, Ernst, Ingenieur, Director der Stahl- und Eisenwerke Dahlhausen, Dahlhausen-Ruhr.  
*Gremler*, Ingenieur, Schladeren a. d. Sieg.  
*Holz*, Otto, dipl. Ingenieur, Kapfenberg, Steiermark.  
*Karner*, Alois, Dr. jur., Hütteningenieur, Charlottenburg, Galvanistr. 18111.  
*Kast*, Karl, Regierungsbauführer, Ingenieur der Hahnsechen Werke, Großsenbaum.  
*Klauke*, Ernst, i. F. Wlozlawek Drahtwerk, C. Klauke, Wlozlawek, Gov. Warschau.  
*Kordt*, J., Ingenieur, Düsseldorf, Schäferstraße 16.  
*Loewende*, C., Ingenieur, Chemiker, Riga, gr. Königsstr. 37.  
*Mongeanast*, Paul, Ingenieur des Mines, Ebertsmach (Luxemburg).  
*Rode*, Theodor, Ingenieur, Witten a. d. Ruhr, Kirchhofstr. 115.

*Ruppert*, O., Ingenieur, Remscheid, Blumenstraße 24.  
*Schulte*, Wilhelm, Stadtchemiker, Bochum, Märkischestraße 5.  
*Siegen*, Camille, Ingenieur, Luxemburg.  
*Stückmann*, Paul, Hochofenchef der von Rollschen Eisenwerke, Choindez, Canton Bern, Schweiz.  
*Torkar*, Franz, Ingenieur, Graz, Steiergasse 79.

#### Neue Mitglieder:

*Badu*, Nil, Ingenieur der Cambria Steel Comp., Johnstown Pa., 707 Horner Street.  
*Daenne*, Hermann, Ingenieur-Chemiker, Ostrowiecer Hochofenwerke, Ostrowiec, Gov. Radom, Russ.-Polen.  
*Faber*, cand. chem., Betriebsassistent b. d. Ostrowiecer Hochofenwerken, Ostrowiec, Gov. Radom, Russ.-Polen.  
*Kozlowski*, B., Betriebsingenieur bei Fried. Krupp, Rüttenscheid bei Essen, Andreasstr. 38.  
*Noasol*, Bruno, Ingenieur der Cambria Steel Comp., Johnstown Pa., 113 Cherry Street.  
*Rötger*, Max, Landrath a. D., Mitglied des Directoriums der Firma Fried. Krupp, Essen-Ruhr.  
*Treck*, Heinrich, Generaldirector der russ. Maschinenbau-Gesellschaft Hartmann, Lugausk, Gov. Ekaterinoslaw.

Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

ZEITSCHRIFT

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltenen  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter,  
Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

und  
Generalsecretär Dr. W. Beumer,  
Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf.

Nr. 11.

1. Juni 1902.

22. Jahrgang.

## Das höhere hüttenmännische Unterrichtswesen in Preußen.

**D**er „Verein deutscher Eisenhüttenleute“ hat an den Minister für Handel und Gewerbe Excellenz Möller die nachfolgende Eingabe gerichtet:

Düsseldorf, den 14. Mai 1902.

„Euerer Excellenz

ist aus dem reichen Schatze der Erfahrungen, welche Sie während Ihrer langjährigen Thätigkeit in der Industrie zu sammeln Gelegenheit hatten, bekannt, welch großartigen Aufschwung das Eisenhüttenwesen unseres Vaterlandes in den letzten Jahrzehnten genommen hat.

Während zu Anfang der 1880er Jahre die Eisenerzeugung Großbritanniens noch um ein Vielfaches der unsrigen überlegen war, und die deutschen Eisenhüttenleute zu ihr als einem scheinbar unerreichbaren Vorbild emporblickten, ist es ihnen seither durch rastlose Arbeit gelungen, die deutsche Roheisenerzeugung so zu vergrößern, daß sie derjenigen Großbritanniens nicht mehr viel nachsteht, und die deutsche Stahl-erzeugung so zu steigern, daß sie bereits im Jahre 1894 diejenige genannten Landes überflügelt hat.

Dieses Ergebniss darf, ohne daß die Eisenhüttenleute sich eigener Ueberhebung schuldig machen, als um so bemerkenswerther bezeichnet werden, als unsere heimische Industrie einmal damit zu rechnen hat, daß unsere hauptsächlichsten Kohlen- und Eisensteinvorkommen räumlich voneinander sehr entfernt sind und ihr im Vergleich zu anderen Ländern hohe Frachtkosten erwachsen, nicht nur, um die Rohstoffe am

Hüttenplatz zu vereinigen, sondern auch, um die Fertigerzeugnisse an die See zu schaffen. Das andere Mal fällt für unsere Eisenhütten ungünstig in die Wagschale, daß unsere Eisenerze einen sehr geringen Gehalt an metallischem Eisen besitzen und zum weitaus größten Theile z. B. nicht einmal die Hälfte des Metallgehaltes aufweisen, welcher die Erze im Seengebiet der Vereinigten Staaten Nordamerikas auszeichnet, sie daher bei der Verhüttung naturgemäß größeren Brennstoffaufwand bedingen als diese und ferner auch die Transportkosten sich dadurch höher gestalten, daß der hohe Procentsatz der Nebenbestandtheile als todte Last mitgeführt werden muß.

Wenn trotz dieser Ungunst der natürlichen Verhältnisse es der heimischen Eisenindustrie gelungen ist, die heutige hohe Entwicklung zu erreichen, so ist sie sich wohl bewußt, daß dieser Erfolg nicht in letzter Linie den gründlichen wissenschaftlichen Kenntnissen ihrer technischen Kräfte zuzuschreiben ist, und sie dafür der treuen und unermüdlichen Mitarbeit der Lehrkräfte an unseren technischen Hochschulen zu Dank verpflichtet ist.

Wir können aber nicht umhin, Ew. Excellenz Aufmerksamkeit auf den Umstand hinzuweisen, daß unsere Kreise von banger Sorge erfüllt werden, wenn sie in die Zukunft blicken. Unsere Eisenindustrie hat sich ihrer Bedeutung und Leistung nach in den letzten drei Jahrzehnten etwa vervierfacht; die Anforderungen, welche an die Eisenhüttenleute in Bezug auf ihre chemischen wie mechanisch-technischen Leistungen

gestellt werden, sind damit von Tag zu Tag gestiegen, und das Eisenhüttenwesen hat sich in eine Reihe von Spezialfachgebieten aufgelöst, die zur Heranbildung von ebenso vielen Spezialtechnikern geführt hat; in den chemischen Laboratorien unserer Hüttenwerke werden täglich Hunderte von Analysen ausgeführt; die den Chemikern obliegenden Aufgaben erstrecken sich nicht allein auf die Beobachtungen und Verbesserungen der Hüttenprozesse selbst, sondern auch auf die Verwertung der Nebenerzeugnisse. Die größten Fortschritte sind auf mechanisch-technischem Gebiete in der weiteren Ausbildung der vorhandenen Verfahren hinsichtlich Erzielung stets größerer Massen gemacht worden; bei unseren Hochöfen spielen die mechanischen Transportvorkehrungen eine ständig wachsende Rolle, in unseren Stahl- und Walzwerken haben die zur Verarbeitung des Walzgutes in Dienst gestellten Kräfte in steigendem Maße zugenommen, und nur die Werke, welche sich mit den leistungsfähigsten maschinellen Einrichtungen versehen, sind auf die Dauer fähig, in dem scharfen Wettbewerbskampf erfolgreich zu bestehen.

Dagegen sehen wir — und das ist der Gegenstand unserer Sorge für die Zukunft — daß in der Organisation des das Eisenhüttenfach betreffenden Unterrichtswesens auf unseren technischen Hochschulen und Bergakademien ein fast vollständiger Stillstand eingetreten ist. Wir richten an Ew. Excellenz die ganz ergebene Bitte, hochgeneigtest Schritte zu thun, um die Unterrichtsfächer für Eisenhüttenwesen auf unseren höheren technischen Schulen den Bedürfnissen entsprechend auszustatten.

Wir haben uns gestattet, an Se. Excellenz den Herrn Minister der geistlichen, Unterrichts- und Medicinal-Angelegenheiten dieselbe Bitte zu richten und fügen noch sehr ergebend hinzu, daß für den Fall Ew. Excellenz eine Besprechung mit Männern der Praxis zur Herbeiführung einer geeigneten Organisation für angezeigt halten, wir uns gern hierzu zur Verfügung stellen.“

Eine ähnliche Eingabe ist gleichzeitig, wie aus dem Schreiben selbst hervorgeht, an den Minister der geistlichen, Unterrichts- und Medicinal-Angelegenheiten Excellenz S t u d t gerichtet worden.

Bei der Erörterung über das technische Hochschulwesen im Preussischen Abgeordnetenhaus am 17. März 1902 wies der Abg. Dr. Paasche in zutreffender Weise darauf hin, daß im preussischen Etat für das technische Unterrichtswesen, d. h. hier für die technischen Hochschulen, eine Ausgabe von etwa 2 870 000 *M* eingesetzt ist,

daß davon aber noch ein Einnahmeposten von etwa 846 600 *M*, der nach Wissen des sprechenden Abgeordneten ausschließlich aus den Collegiengeldern, die an den Hochschulen von den Studierenden gezahlt werden und in die Staatskasse fließen, in Abzug kommt, so daß sich der eigentliche Staatszuschuß für die technischen Hochschulen nur auf den verhältnismäßig geringen Betrag von 1 728 650 *M* beläuft. „Das ist,“ fuhr er wörtlich fort, „wenn Sie dem gegenüber halten den Staatszuschuß, den die Universitäten erfordern, der sich gegenwärtig auf über 10 Millionen Mark beläuft, doch noch immer eine verhältnismäßig geringe Summe, namentlich, wenn Sie gütigst erwägen, daß wir jetzt an den drei preussischen technischen Hochschulen etwa 7300 Studierende haben, und daß die Gesamtzahl der Studierenden an den preussischen Universitäten etwas über 17 000 beträgt. Wollte man es ansprechen, so kommt von dem Staatszuschuß auf den technischen Hochschüler ein Betrag von etwa 240 *M*, während man für jeden Studierenden an preussischen Universitäten etwa 580 *M* aus Staatsmitteln zahlt.“

Nun unterschätze ich ganz gewiß nicht die hohe und grundlegende Bedeutung unserer Universitätsstudien und denke gar nicht daran, den Universitäten in irgend einer Form das zu entziehen oder ihnen mißgönnen zu wollen, was ihnen durch den Etat bewilligt ist. Im Gegenteil, wir können für die Zukunft unseres Volkes nicht besser sorgen, als wenn wir die „Grundlagen“ unserer Volksbildung und des geistigen Fortschrittes immer weiter zu festigen suchen. Aber ich meine, aus den Zahlen geht doch hervor, daß wir auch für die technischen Hochschulen in ähnlichem Maße zu sorgen haben, um so mehr, da ihnen leider die alten Stiftungsfonds fehlen, die für einzelne Universitäten einen ziemlich bedeutenden Kostenzuschuß liefern.“

Die Ausführungen des Abg. Dr. Paasche gelten in gleicher Weise wie für die technischen Hochschulen auch für die Bergakademien, welche letztere bei der Verleihung der Doctorwürde schon zu kurz gekommen sind. Bei der vielseitigen Ausbildung, die dem Hüttenmann zu Theil werden muß, ist die Lösung einer zweckmäßigen hüttenmännischen Ausbildung gar nicht leicht. Wir sind aber überzeugt, daß unsere Leser einig sind mit uns in der Ansicht, daß eine Neugestaltung und weitere Ausbildung des höheren Unterrichtswesens für den Hüttenmann unabwiesbar sind. Vorschläge über das „Wie?“ aus unserem Leserkreise werden uns sehr willkommen sein.

*Die Redaction.*

## Die neue Walzwerksanlage der Dortmunder Union.

Von Hüttendirector **Hugo Brauns.**

(Hierzu Tafel XI.)

Die Notwendigkeit, ein Walzwerk zu besitzen, welches den heutigen Anforderungen Rechnung trägt, führte im Jahre 1900/1901 auf dem Dortmunder Werk der „Union“, Actiengesellschaft für Bergbau, Eisen- und Stahlindustrie zum Bau einer neuen Walzwerksanlage.

Fertigfabricat ausgewalzt werden sollte. Für Rohblöcke, welche dem Blocklager entnommen werden oder deren Temperatur zur Durchsetzung durch ungeheizte Gruben nicht genügt, wurde vor dem Blockwalzwerk ein System heizbarer Gruben angelegt, welches sich jedoch, infolge

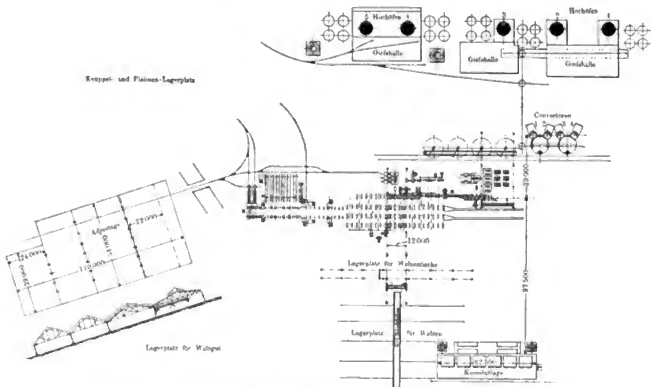


Abbildung 1. Lage der Walzenstraße zu den Betrieben des Thomasstahlwerks.

Die Schwierigkeit bei der Ausführung lag einerseits in dem Umstande, daß diese Anlage in vorhandene Betriebsmittel eingegliedert werden mußte, und andererseits darin, daß der zur Verfügung stehende Raum eine sehr sorgfältige Ausnützung erforderte. Nach eingehendem Studium der neueren Anlagen dieser Art entschieden wir uns für eine Duo-Reversalanlage mit vorliegender Blockstrafe (Tafel XI). Das für diese Strafe vorgesehene Walzprogramm sollte Träger bis zu 600 mm Höhe, U-Eisen bis 300 mm Höhe, Schienen, Knüppel, Platinen u. s. w. umfassen.

Um die höchste Leistungsfähigkeit bei gleichzeitig niedrigen Selbstkosten zu erzielen, wurde von vornherein angenommen, daß der vom Stahlwerk kommende Rohblock im Gewichte von nicht unter 3000 kg nach der Durchweicheung in ungeheizten Gruben in einer Hitze zum Halb- oder

der günstigen Lage des Stahlwerks, bisher selbst bei den höchsten Trägerprofilen nur am Montag Morgen zur Aufnahme des Betriebes als notwendig erwiesen hat.

Die eigentliche Walzwerksstrafe wurde, nachdem sie gemeinschaftlich mit Hrn. Ingenieur W. Wirtz der Firma Haniel & Lueg projectirt und in allen Details durchgearbeitet war, der Firma Haniel & Lueg in Düsseldorf zur Ausführung übergeben, welche den an sie gestellten Anforderungen in jeder Hinsicht Genüge geleistet hat. Die Lage dieser Walzenstrafe zu den Betrieben des Thomasstahlwerkes zeigt Abbild. 1.

Der über den Gruben angeordnete, elektrisch angetriebene Krahne (Tafel XI), welcher eine Tragfähigkeit von 6000 kg bei 20 m Spannweite besitzt und von der Firma C. Schenk in Darmstadt geliefert wurde, entnimmt die Blöcke

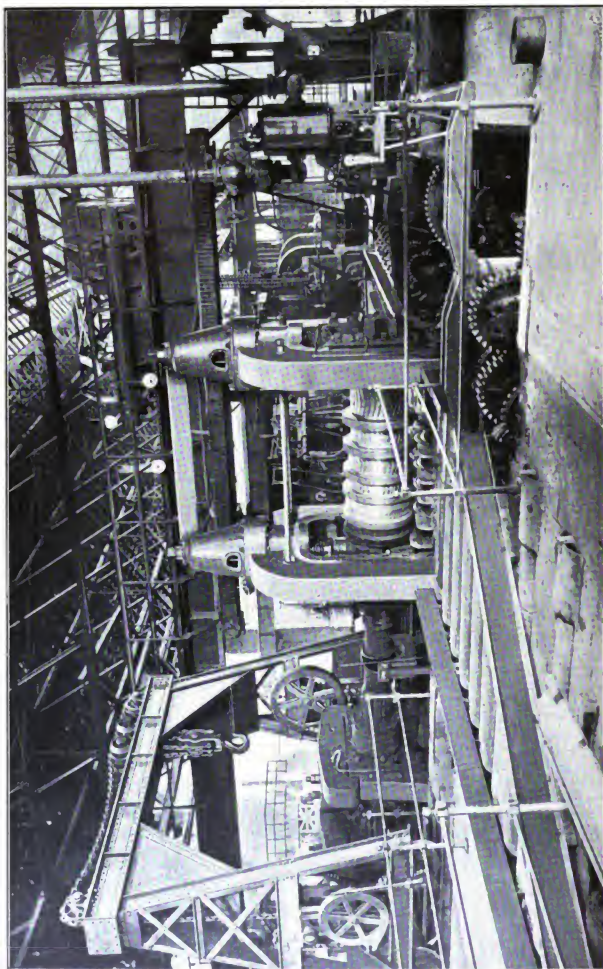


Abbildung 2. Duo-Reversir-Anlage mit vorliegender Blockstrasse.

den Gruben und führt sie auf den vor der Blockstrafse angeordneten Kipper. Die Fahrgeschwindigkeit dieses Krahn's beträgt 60 m, die Katzensgeschwindigkeit 28 m und die Hubgeschwindigkeit 9 m i. d. Minute. Der Blockkipper, welcher durch einen hydraulischen Cylinder bewegt wird, legt den Rohblock auf den Zuführungsrollgang, auf welchem er zum Hauptrollgang und sodann in das erste Kaliber der Blockstrafse (Abbild. 2) mechanisch eingeführt wird. Der Zuführungsrollgang, sowie die beiden Rollgänge vor und hinter der Blockstrafse, werden von einer stehenden Zwilling-Reversirmaschine von 300 mm Cylinder-Durchmesser, 470 mm Hub, mit Zahnradvorgelege 3:10, angetrieben. Dieselbe steht an der Seite des Blockwalzgerüsts. Die mögliche Tonnenzahl des Zuführungsrollganges sowie der Rollgänge vor und hinter der Blockstrafse beträgt 51 bis 60 in der Minute entsprechend einer Umfangsgeschwindigkeit der Rollen von 1,55 bis 1,73 m in der Secunde. Zum Wenden und Verschieben des Blockes vor dem Blockwalzwerk dient ein unterhalb des Hauptrollganges angebrachter hydraulisch betriebener Kantapparat; derselbe hat die bekannte Construction eines fahrbaren Wagens, mit hydraulischem Cylinder für das Heben und Senken, sowie einen seitlich liegenden Fahrzylinder für die Querbewegung des Wagens, eine Einrichtung, welche sich hier sehr gut bewährt. Das Blockwalzgerüst hat zwei Walzen von je 1100 mm Ballendurchmesser und 2700 mm Ballenlänge, hydraulische Anstellung und Ausbalancirung der Oberwalze und erhält seinen Antrieb durch die Kammwalzen von 1150 mm Durchmesser und 1000 mm Walzenlänge von der liegenden Zwilling-Reversirmaschine, 1200 mm Cylinderdurchmesser, 1300 mm Hub, mit Zahnradvorgelege 1:2,5. Die Zwilling-Reversirmaschine wurde von der Firma Gebrüder Klein in Dahlbruch geliefert. Abbildung 3 zeigt das Blockgerüst und die hydraulisch betriebene Anstellvorrichtung der Oberwalze, welche mit einem Accumulator-Druck von 25 Atm. arbeitet. Der Walzenhub beträgt max. 300 mm. Die in den Walzenständen vor den Walzen gelagerte Rolle erstreckt sich

nur auf die Bedienung der ersten beiden Kaliber, da die Erfahrung lehrt, daß die Welle dieser Rolle leicht durch Schläge des in die Walzen eingeführten Blockes deformirt wird und daher möglichst kurz gehalten werden muß.

Nachdem der Block auf das zur Weiterverwalzung notwendige Maß heruntergewalzt ist, gelangt er auf dem Zuführungsrollgang zu einer Dampfscheere mit Wasserdrukübersetzung in verticaler Construction, eingerichtet zum

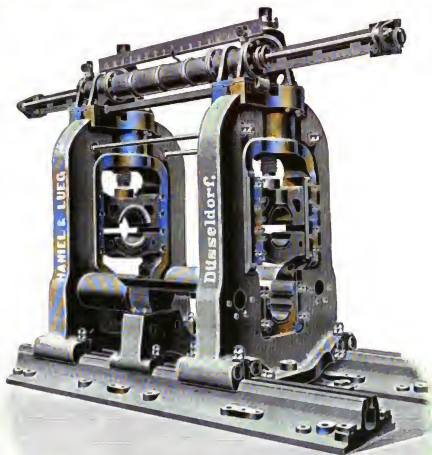


Abbildung 3. Blockwalzgerüst.

Schneiden von Blöcken bis 400 mm Quadrat, mit einem Durchlaß für 600 mm Quadrat, welche die Enden abschneidet, von hier über den Zuführungsrollgang und über den Rollgang vor der Fertigstrafse zu dem in Abbild. 4 dargestellten Fertigwalzwerk. Diese Scheere wurde von der Firma Breuer, Schumacher & Co. in Kalk gebaut und ist mit einem hydraulischen Niederhalter versehen, welcher den Zweck hat, das bekannte Aufkippen der zu schneidenden Blöcke an der Einsteckseite zu verhindern. Derselbe besteht aus einem hydraulischen Cylinder und Kolben, welcher letzterer unten gabelförmig mit einem am Stößel gleitenden Druckstück verbunden ist. Der Cylinder ist mit dem das bewegliche Messer



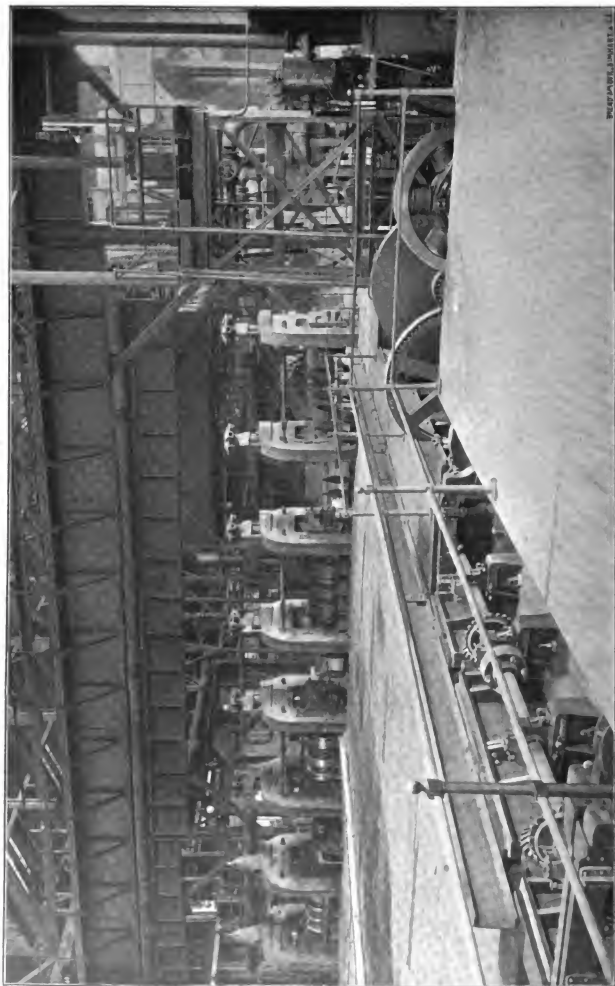


Abbildung 4. Fertigwalzwerk.



tragenden Messerschlitzen verbunden und nimmt an dessen Bewegung theil, außerdem ist auch der Druckraum des den Messerschlitzen betätigenden Arbeitscylinders durch ein Rohr mit Absperrvorrichtung mit dem Druckraum des den Niederhalterkolben enthaltenden Cylinders verbunden, und der Niederhalterkolben hat nach unten hin eine Begrenzung derart, daß das Druckstück mit der Unterkaute des beweglichen Messers in einer Ebene liegt. Erhält nun der Arbeitscylinder Druck, so bewegt sich das ganze System, also der Arbeitscylinder, der Niederhaltercylinder und der Messerschlitzen mit dem beweglichen Messer, letzteres den Block abscheerend, vorwärts, der Niederhalterkolben drückt gegen den Block, diesen in gerader Linie haltend, während der Niederhaltercylinder in dem Maße über seinen Kolben geschoben wird, als die Abscheerung des Blockes vor sich geht, und wird das in diesem Cylinder befindliche Druckwasser in den Arbeitscylinder zurückgedrängt. Durch Verengung bzw. Erweiterung dieser Ueberströmleitung durch die eingeschaltete Absperrvorrichtung wird in einfachster Weise ein Einfluß auf die Schneidgeschwindigkeit ausgeübt, so daß ein Nachschleifen des Messers nach beendigem Schnitt vermieden wird. Durch diese Vorrichtung wird der zu schneidende Block automatisch festgehalten und löst sich, sobald der Messerschlitzen in die Höhe geht, selbstthätig.

Wird beabsichtigt, kurze Blöcke 250 mm Quadrat bis 130 mm Quadrat bei einer Schnittlänge von minimal 500 mm herzustellen, so wird der noch im Blockwalzgerüst auf die gewünschte Dimension heruntergewalzte Stab entweder zum Weitertransport in zwei Hälften getheilt oder in seiner ganzen Länge von dem Transportrollgang hinter der Scheere mittels der drei elektrisch angetriebenen Querzüge auf den Zuführungsrollgang zur 250er Scheere horizontaler Construction gebracht und in derselben zerschnitten (Tafel XI). Die auf Maß geschnittenen Blöcke fallen von dem Rollgang hinter dieser Scheere in einen Wagen hinein, dessen Oberkante mit der Hüttensohle abschneidet. Dieser Wagen steht auf einem Dampfhebetisch, welcher nach Beladung auf die Hüttensohle gehoben wird. Die an dieser Scheere abgeschnittenen Abfallenden

werden von einer Schrottverlade-Vorrichtung auf den seitlich der Scheere stehenden Schrottwagen befördert und gehen von dort direct zum Martin-schmelzbaun.

Der Scheerereollgang der 400er Scheere und der Zuführungsrollgang vor der Fertigstrafe werden durch einen reversirend arbeitenden 70 P.S.-Elektromotor  $n = 720$ , angetrieben und haben diese beiden Rollgänge eine Umfangsgeschwindigkeit der Rollen von 1,56 m i. d. Sekunde. Der Zuführungsrollgang für die 250er Scheere

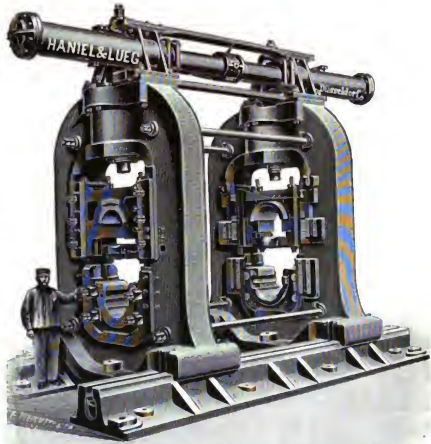


Abbildung 5. Erstes Walzgerüst der Fertigstrafe.

wird von einem 30 P.S., ebenfalls reversirend arbeitenden Elektromotor  $n = 390$ , angetrieben und haben die Rollen eine Umfangsgeschwindigkeit von 1,56 m i. d. Sekunde. Der Schlepper, welcher die Blöcke zum Rollgang der kleinen Scheere führt, hat eine Geschwindigkeit von 0,8 m i. d. Sekunde und wird ebenfalls elektrisch angetrieben; der hierfür verwendete, reversirend arbeitende Elektromotor hat 30 P.S. bei  $n = 390$  i. d. Minute.

Die 4 Rollgänge vor und hinter der Fertigstrafe werden einzeln von Zwillings-Reversirmaschinen, E, F, G, H (Tafel XI), mit je 300 mm Cylinderdurchmesser, 470 mm Hub und einem Zahnradvorgelege 1 : 4 angetrieben und zwar

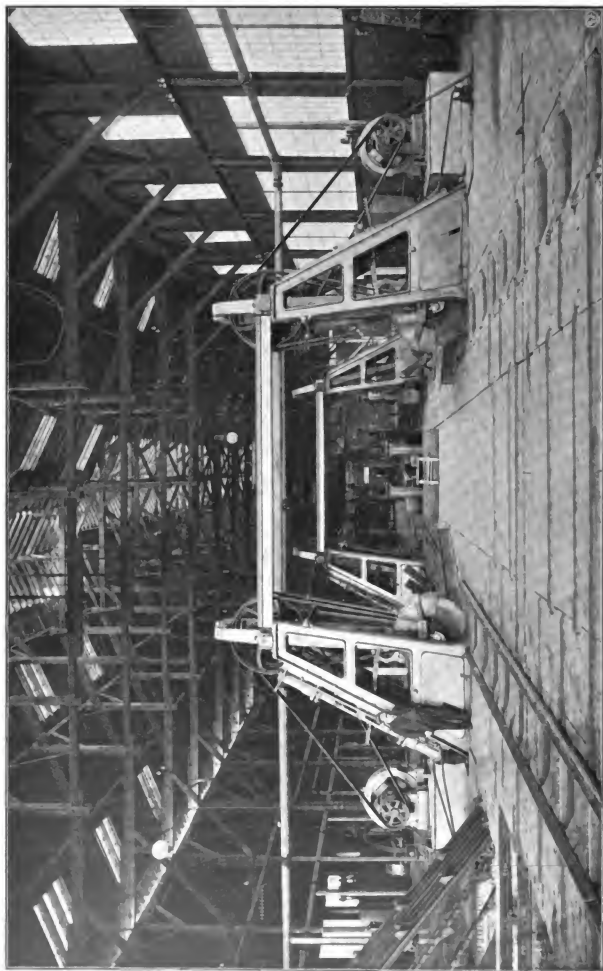


Abbildung 6. Transport- bzw. Sägenrollgang.

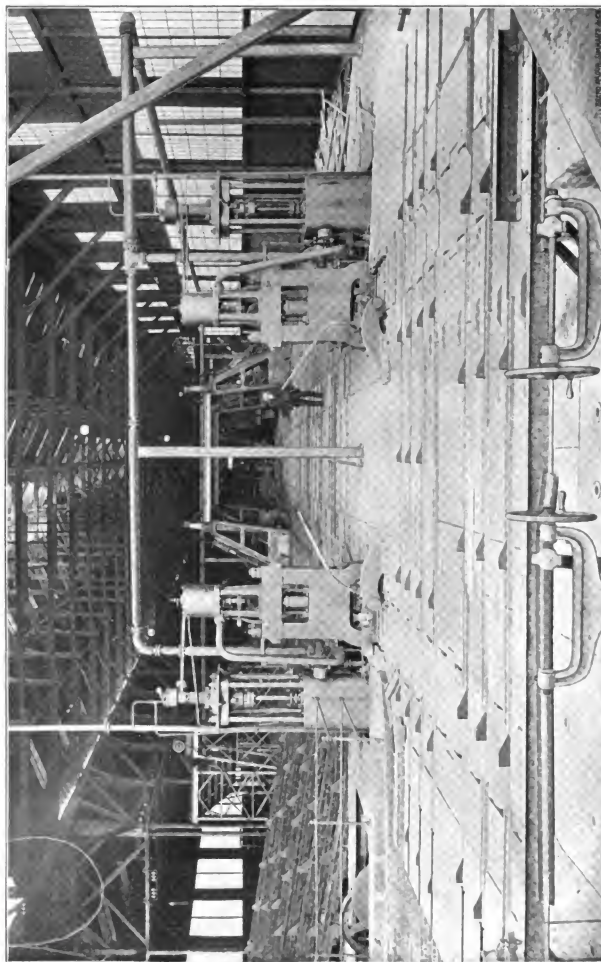


Abbildung 7. Knüppelheeren.



Abbildung 8. Knüppel - Verladevorrichtung.



Abbildung 9. Krüppel - Verladevorrichtung.

Rollgang  $E_v$  und  $E_h$  von der Maschine  $E$ , Rollgang  $F_v$  und  $F_h$  von der Maschine  $F$  u. s. w. Diese Rollen haben eine Umfangsgeschwindigkeit

Weise angeordneten Bühne hinter der Fertigstrasse. Die 5 Querzüge vor der Fertigstrasse, sowie die 6 hinter derselben angeordneten, werden von je

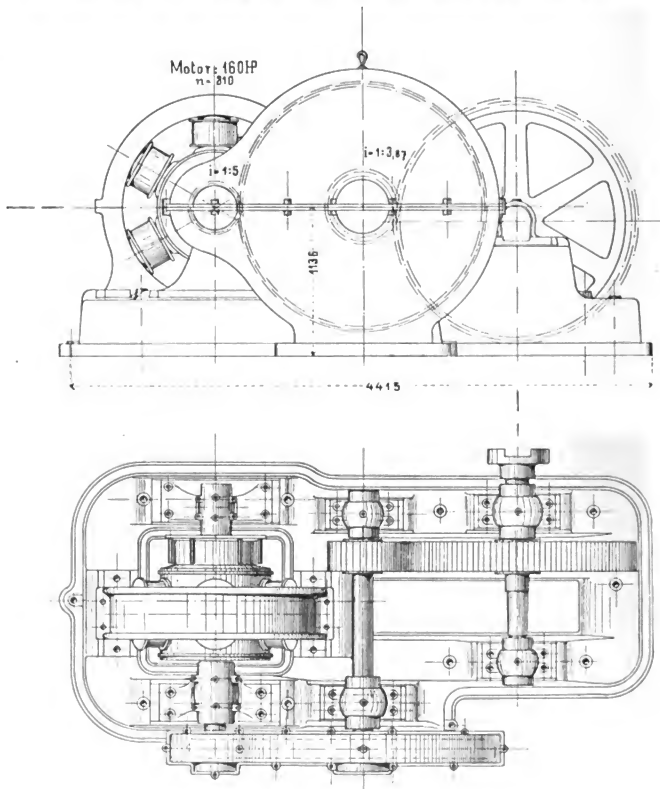


Abbildung 10. Elektromotor.

von 1,53 m i. d. Secunde. Die Bedienungsmannschaft der Maschinen  $E$  und  $F$  stehen auf einer über denselben befindlichen Steuerbühne von 3,5 m Höhe vor der Fertigstrasse, und die der Maschinen  $G$  und  $H$  auf einer in derselben

einem reversirend arbeitenden Elektromotor von 160 P.S.,  $n = 310$  i. d. Minute, angetrieben. Die Bedienung dieser Motoren findet von den oben erwähnten Steuerbühnen aus statt. Die Geschwindigkeit der Schlepper beträgt 0,8 m i. d. Secunde.

Die Construction der Rollgänge ist außerordentlich solide. Die gußeisernen Rollen sind mittels doppelter Keilung auf den starken Achsen

und Wellen sind in Rothgußlagern solide gelagert und bedürfen der vorgesehenen Grafit-schmierung wegen geringer Wartung. Die sämtlichen Rollgänge sind mit

gußeisernen Belagplatten abgedeckt und liegen die Platten selbst der besseren Haltbarkeit wegen, und um die unterirdisch liegenden Antriebe leichter und schneller erreichen zu können, auf eisernem Unterbau, d. h. gußeiserne Böcke tragen Walzeisenträger, auf denen die Belagplatten ruhen.

Die Fertigstraße selbst besteht aus 4 Walzgerüsten für Walzen von 900 bis 920 mm Durchmesser bei 2500 mm Ballenlänge und einem Kammwalzengerüst mit Stahlguß-Kammwalzen. Ihren Antrieb erhält die Fertigstraße von einer liegenden Drilling-Reversirmaschine von 1300 mm Cylinderdurchmesser und 1300 mm Hub. Diese Maschine ist in allen Theilen stark genug gebaut, um mit 8,5 Atm. Kolbendruck und bis zu 130 Umdrehungen i. d. Minute zu arbeiten. Die Walzgeschwindigkeit in der Fertigstraße beträgt demnach etwa 6 m i. d. Secunde. Geliefert wurde diese Maschine von der Firma Ehrhardt & Sehmmer in Schleifmühle bei Saarbrücken. Die Walzenstraße und ein Theil des liegenden Drillings werden durch einen Dreimotoren-Laufkahn bestochen von 30 t Tragkraft bei einer Spannweite von 12 m und einem Hub von 6 m. Die Fahrgeschwindigkeit desselben beträgt 60 m, die

Katzengeschwindigkeit 28 m und die Hubgeschwindigkeit 2 m in der Minute.

Das erste Walzgerüst (Abbildung 5) hat, wie auch das Blockwalzgerüst, hydraulische Anstellung und Ausbalancirung der Oberwalze,

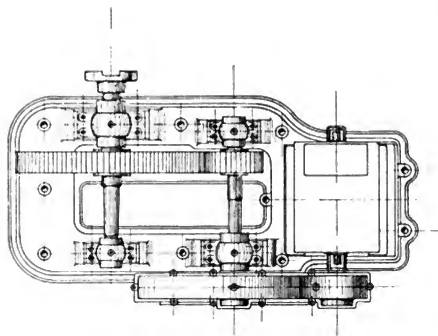
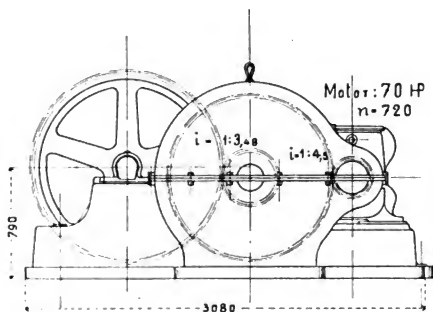


Abbildung 10a. Elektromotor.

gehalten und durch Querkeile am Verschieben gehindert. Der Antrieb der Rollen erfolgt durch konische Stahlgüßräder, welche gegen Verschieben durch zweitheilige, in den Achsen bzw. Wellen eingreifende Schellen gesichert sind. Achsen



während bei den drei anderen Gerüsten Anstellung der Oberwalze von Hand vorgesehen wurde. Die gußeisernen Walzenständer der Fertigstraße

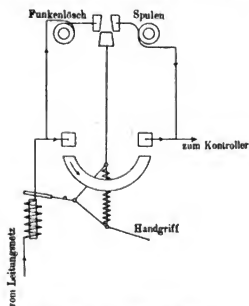


Abbildung 11. Stromlaufschema.

sind so construiert worden, daß sie alle acht durcheinander verwendet werden können. Sowohl bei der Block- wie bei der Fertigstraße haben alle Gerüste Stahlguß-Einbaustücke. Die

Walzen lagern zum Theil in Bronze, zum Theil in Compositionsmetall, die Kammwalzen dagegen alle in Bronze. Die Sohlplatten zu den Walzenständern sind mit gehobelten Supportleisten versehen, auf denen die Walzenständer mit schweren Schrauben befestigt sind, und wurden unter sich durch schwere Verbindungsplatten verschraubt und verschraubt, damit sie die beim Reversiren auftretenden Stöße aufnehmen. Bei den sämtlichen Gerüsten der Block- und Fertigstraße ist darauf Bedacht genommen, daß die Walzen ohne ein Verschieben der Ständer eingebaut werden können.

Das fertige Walzproduct kommt von dem Rollgang FA (Tafel XI) bzw. G aus auf den Transport- bzw. Sägenrollgang (Abbildung 6), nm dort in die gewünschten Längen geteilt zu werden. Jeder Sägenrollgang wird durch einen reversierend arbeitenden Elektromotor von je 70 P. S. bei  $n = 720$  in der Minute angetrieben. In jedem dieser Rollgänge sind zwei Pendelsägen mit hydraulischem Vorschub des Sägeblattes eingebaut. Angetrieben werden diese Sägen durch Elektromotoren von je 70 P. S. Das getheilte Walzgut rollt bis vor das Warmbett und wird dann von vier, ebenfalls elektrisch angetriebenen Querzügen auf dasselbe hinaufgeschoben und mit Hilfe von vier Schleppzügen selbstthätig an den vor dem Warmbette stehenden

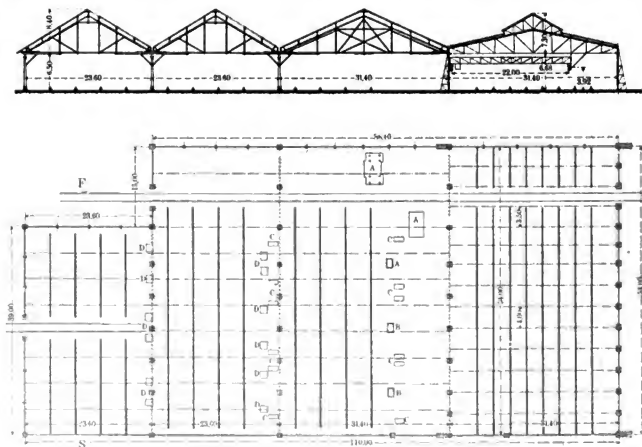


Abbildung 12. Schienen- und Träger-Adjutage.

A Doppel-Richtpresse, B Richtmaschinen, C Fräsmaschinen, D Bohrmaschinen.



Wagen befördert, welcher dasselbe zur Adjustage fährt. Die vier Querszüge vor dem Warmlager werden durch einen Elektromotor von 30 P. S. angetrieben, der Schleppzug auf dem geneigt angelegten Warmbett von einem Elektromotor von 160 P. S. Das Warmbett selbst hat eine Tiefe von 22 m bei 18 m Breite.

Die an den Sägen abgeschnittenen Enden des Walzgutes werden von einer besonderen Schrottverlade-Vorrichtung, welche hinter der zweiten Pendelsäge steht und von der verlängerten Wellen des Schieppzuges aus angetrieben wird, auf den Schrottwagen befördert, welcher sie zum Schmelzbau fährt.

Für das Zertheilen und das schnelle mechanische Verladen von großen Quantitäten Knüppel und Platinen ist am Ende der Walzenstraße folgende Einrichtung getroffen: Die von der Fertigstraße herkommenden 85 bis 100 m langen Stäbe und Strippen werden zunächst von den Sägen in mehrere Theile zerschnitten und rollen sodann zu den Knüppelscheeren (Abbildung 7), von denen zwei vorhanden sind, welche sie auf das gewünschte Maß zerschneiden. Diese Knüppel- und Platinenscheeren sind in verticaler Construction ausgeführt und gestatten ein gleichzeitiges Schneiden von je drei Knüppeln von 60 mm Quadrat. Die geschnittenen Knüppel werden sodann von den elektrisch angetriebenen Querszügen auf eine schiefe Ebene gebracht und rollen dort auf die Transportbänder der Verladevorrichtung. Die in Abbildung 8 und 9 dargestellte Knüppel-Verladevorrichtung befördert sodann das ihr zufallende Material selbstthätig auf den vor derselben stehenden Wagen. Dieselbe wird durch einen Elektromotor von 160 P. S. angetrieben und ist die Einrichtung derart getroffen, daß sowohl jeder Knüppelrollgang als auch jedes Transportband jederzeit sofort stillgestellt und wieder in Betrieb gesetzt werden, also auch jedes einzeln für sich betrieben werden kann.

Die bei der Anlage verwendeten reversiblen Elektromotoren sind unter Zwischenschaltung von Vorgelegen direct mit den Arbeitswellen gekuppelt. Die Vorgelege wurden, wie Abbildung 10

und 10a zeigen, je auf einem gemeinschaftlichen gußeisernen Hohlrahmen solide verlagert und verankert. Die Lager sind verhältnißmäßig groß gewählt und mit Ringschmierung versehen worden. Die Kupplungen sind mit ineinandergreifenden Nasen und starken Schrauben ausgeführt. Die Motoren werden durch „Wendeanlasser“, sogenannte Controller, gesteuert und durch auf den Schaltbrettern angebrachte Maximalausschalter vor Beanspruchung über das zulässige Maß hinaus gesichert. Das Strom-



Abbildung 13. Kesselhaus.

laufschema (Abbildung 11) zeigt die Wirkungsweise dieser selbstthätigen Ausschalter. Funkenbildung und Verbrennen der Contactstellen wird bei denselben durch die elektromagnetische Funkenlöschvorrichtung verhütet.

Elektromotoren, Wendeanlasser und Maximalausschalter wurden von der Union Electricitäts-Gesellschaft Berlin geliefert; auch in Bezug auf diese Einrichtungen hat die Anlage zu Klagan keine Veranlassung gegeben.

Die im Anschluß an das Walzwerk errichtete Schienen- und Formeisenadjustage hat eine Längenausdehnung von 110 m bei einer Breite von 54 m (Abbildung 12). In dem, der Walzenstraße zunächst liegenden Theile derselben

entladet ein elektrisch betriebener Laufkranh den vom Warmbett kommenden Transportwagen und bringt das Walzgut auf das einseitig angeordnete Lager vor die Richt- und Fräsmaschinen. Dieser Kranh hat eine Spannweite von 22 m bei einer Tragkraft von 3 t und einen Hnb von 5 m. Die Fahrgeschwindigkeit beträgt 60 m, die Katzensgeschwindigkeit 28 m und die Hubgeschwindigkeit 12 m i. d. Minute.

Die Ausrüstung der Adjustage geht zur Gänze aus der Abbildung 12 hervor; bemerkt sei

auch Abbildung 13 und 14). Dieselbe besteht aus 10 Wasserrohr-Dampfkesseln der Deutschen Babcock & Wilcox-Gesellschaft mit je 370 qm Heizfläche, mit Ueberhitzern angedrückt von je 56 qm Heizfläche; für zwei weitere Kessel wurde bei der Anlage des Kesselhauses Raum vorgesehen. Der Dampfdruck in den Kesseln beträgt 10 Atmosphären. Hinter den Kesseln liegt ein System Economiser mit 1520 qm Heizfläche, welche das Speisewasser mit Hilfe der Abgase auf etwa 110° vorwärmen. Nach wenigen Versuchsrollungen konnte die Anlage im Juli 1901 in Betrieb genommen werden und wurden folgende Einsätze bei den angegebenen Walzprodukten innerhalb einer Schicht, von 6 bis 6 Uhr, verwalzt:

Bei der Fabrication von  
Knüppeln 50 mm Quadrat 480 t  
Platinen 200 × 13 mm . . . 400 t  
Trägern NP 30.— . . . 450 t  
" 55.— . . . 380 t  
Schienen 40 kg f. d. Meter 500 t

Sämtliche Blöcke wurden ohne errente Vorwärmung der Rohblöcke verwalzt.

Bei diesen tatsächlich erreichten Einsätzen ist jedoch zu berücksichtigen, daß ein Theil der Production der Thomashütte, deren Leistungsfähigkeit pro Schicht von 12 Stunden durchschnittlich 600 t Rohblöcke beträgt, zu Halbfabricaten für eigene Grobstrassen u. s. w. und für Fremde verwalzt werden mußte, so daß nach den im Laufe des vergangenen Jahres gemachten Erfahrungen folgende Einsätze von

dieser Anlage bei Ueberweisung von genügenden Mengen von Rohmaterial mit Sicherheit in der Schicht verarbeitet werden können:

Bei der Fabrication von  
Knüppeln 50 mm Quadrat . . . . . 520 t  
Platinen 200 × 13 mm . . . . . 450 t  
Trägern NP 30 . . . . . 500 t  
Trägern NP 55 . . . . . 400 t  
Schienen 40 kg f. d. Meter . . . . . 550 t

Die Adjustage hat sich im Betriebe als vollkommen den Produktionsverhältnissen des Walzwerks entsprechend erwiesen. Hoffentlich wird bald eine günstige Geschäftslage die volle Ausnutzung dieser Anlagen gestatten.



Abbildung 14. Innenansicht des Kesselhauses.

nur, daß bei der Auswahl und bei der Disposition der Maschinen den neuesten Anforderungen, welche in Bezug auf Schienen und Formeisen gestellt werden, Rechnung getragen wurde. Die Maschinen dieser Anlage wurden theils von Wagner & Co. in Dortmund, theils von L. W. Brener, Schumacher & Co. in Kalk geliefert und haben sämtlich elektrischen Antrieb. Nach beendeter Adjustage verlassen die Schienen den Raum bei S, während das Formeisen ihn bei F verläßt.

Den für diese Walzwerksanlage notwendigen Dampf liefert ausschließlich die auf dem Situationsplane dargestellte Kesselanlage (siehe

## Rheinisch-Westfälische Industrie-Ausstellung.

### IV. Die Gutehoffnungshütte.

Die Gutehoffnungshütte, Actien-Verein für Bergbau und Hüttenbetrieb in Oberhausen 2, Rheinland, blickt auf ein ehrwürdiges Alter zurück: sie spielt in der Geschichte der Technik des deutschen Eisenhüttenwesens eine hervorragende Rolle, indem auf ihren Werken schon im Jahre 1790 Versuche zum Gebrauch von Koks oder „abgeschwefelten Steinkohlen“ gemacht wurden, um durch dieselben das bis damals bei der Eisenerzeugung ausschließlich gebrauchte Holz zu ersetzen, und indem sie ferner als eine der ersten in Deutschland das Puddelverfahren, das Walzen von Schienen und den Bau von Dampfmaschinen und Dampfschiffen einführte. Für den Quellenforscher nach den Ursprüngen der modernen Syndicatsbildung und industriellen Zusammenlegung wird es auch von Interesse sein, daß die Gesellschaft im Jahre 1810 als offene Handelsgesellschaft „Jacobi, Haniel u. Hynssen“ von den vier deutschen Männern Gottlob Jacobi, Gerhard, Franz Haniel und Heinrich Hynssen aus den Eisenwerken St. Antonihütte, Gutehoffnungshütte und dem Hammer Neu-Essen gebildet wurde. Die St. Antonihütte war bereits um die Mitte des 18. Jahrhunderts erbaut worden, während die alte Gutehoffnungshütte in Sterkrade im Jahre 1781 gegründet wurde; der Hammer Neu-Essen gehörte ursprünglich der Großmutter von Fried. Krupp, sie verkaufte ihn im Jahre 1808 an Heinrich Hynssen in Essen. Der Name Haniel tritt zuerst in Verbindung mit den Gebrüdern Gerhard auf, als die Fürst-Abtissin in Essen ihren Antheil an der St. Antonihütte und dem Hammerwerk Neu-Essen veräußerte. Die thätige Theilnahme der Familie Haniel an der Entwicklung des rheinischen Bergbaus und Hüttenwesens ist bekannt; ihrer rückhaltlosen Zustimmung zur Anstellungs-idee ist deren Verwirklichung nicht minder zu verdanken, wie dem Inhaber der Firma Krupp. Im Jahre 1873 wurde die Gesellschaft in den jetzt bestehenden Actien-Verein umgewandelt. Die Werke der Gesellschaft, die ursprünglich auf die geringmächtigen Rasenerz-Vorkommen der Nachbarschaft begründet und für Hochofenbetrieb mit Eisengießerei eingerichtet waren, haben im Laufe des Jahrhunderts großen Wandel erlebt; der unermüdlichen Ausdauer ihrer Besitzer und dem Geschick ihrer Leitung ist es zu danken, daß die Gutehoffnungshütte nicht dem Schicksal der vielen zwischen Rhein und Oder begründeten Holzkohlen-Hochöfen

der alten Zeit verfallen und untergegangen ist oder als Eisengießerei ihr Dasein weiterfristet, sondern heute als eins der bedeutendsten Werke gilt und, vermöge ihres großen Besitzes an Grubenfeldern und Gerechtsamen an Eisensteingruben, vielleicht als das bestfundirte Werk des Eisen- und Stahl-Großgewerbes dasteht. Da auf der Gutehoffnungshütte die Rohstoffe selbst gewonnen und bis zu weitestgehendem Fertigungsstande verarbeitet werden, so ist der vielseitige Betrieb in eine entsprechende Anzahl von Abtheilungen zergliedert.

In der Abtheilung Sterkrade besitzt die Gesellschaft eine erstklassige Maschinenbau-Werkstätte, die der Hauptsache nach sich mit dem Bau von Maschinen für Walz- und Hüttenwerke sowie für den Bergbau befaßt, ferner eine mit allen modernen Einrichtungen versehene Eisen- und Metallgießerei, eine Stahlformgießerei, aus welcher Stahlformguß aller Art bis zu 60 000 kg Stückgewicht hervorgeht, eine Dampfhammerschmiede mit Preßwerk und Ketten-schmiede, eine Dampfkesselschmiede und eine Brückenbau-Anstalt von größtem Umfang. In diesen Werkstätten sind zahllose Maschinen und Eisenbauwerke der hervorragendsten Art für das In- und Ausland hergestellt worden: Dutzende großer Brücken, darunter sechs über den Rhein, drei über die Elbe, die großen Weichselbrücken bei Thorn und Fordon, große Schwimmdocks, Bahnhofshallen, Speicher, Fördergerüste u. s. w., auch liefert sie fast die ganzen Einrichtungen für das neue Stahlwerk der kaiserlich japanischen Regierung. In den Eisenhütten Oberhausen erbaut die Gesellschaft in neun Hochöfen im Jahre an 400 000 t Roheisen; 451 Koksöfen bereiten den Brennstoff dazu. In den zwei in Oberhausen und Neu-Oberhausen gelegenen Stahl- und Walzwerks-Abtheilungen werden fast alle erdenkbaren Walzproducte aus Schweisseisen, Flußeisen und Flußstahl hergestellt. Aus ihrem großen Grubenbesitz fördert die Gutehoffnungshütte in sechs Schächten täglich an 5250 t Kohlen; drei weitere Schächte sind im Abteufen begriffen; auch die Erzförderung aus eigenen Gruben in Lothringen hat neuerdings sehr zugenommen. An der Ackerföhre bei Duisburg besitzt die Gesellschaft ein eigenes Wasserwerk von 8 Millionen Cubikmeter Leistung im Jahre, ferner versorgt eine Gasanstalt auf der Eisenhütte die Werke täglich mit 3000 cbm Gas, während der alte Hammer Neu-Essen bei Ober-

hausen in eine Fabrik feuerfester Steine umgewandelt ist, die jährlich 10 000 t feuerfeste Producte liefert. Die verschiedenen Werke beschäftigen zur Zeit über 14 000 Beamte und Arbeiter; ihre Gesamtbetriebskraft beläuft sich auf 46 000 P.S.

Vielgestaltig wie die Production ist auch die großartig angelegte Schausstellung, welche die Gutehoffnungshütte auf der Ausstellung bietet. Die am meisten in die Augen fallenden Gegen-

stände sind die große Rheinbrücke, welche unmittelbar am Gelände der Ausstellung in zwei kühn geschwungenen Bögen von je 181 m Spannweite den Rheinstrom kreuzt und das Ausstellungsgebäude selbst. Die erstere verleiht dem Bilde der Ausstellung allabendlich einen besonderen Reiz dadurch, daß ihre Linienführung mit elektrischen Glühlampen verziert ist.



Abbildung 1. Zwillings-Tandem-Fördermaschine.

Bei der Ausführung des Pavillons hat man versucht, eine einheitliche und machtvolle Wirkung mit rein technischen Mitteln unter möglichster Vermeidung von decorativen Motiven zu erreichen. Man führte ihn daher als Werkstattgebäude in Eisenconstruction aus und durchkreuzte

interessanten Gegensatz zu der sonst auf Ausstellungen üblichen Flächenkunst. Das imposante Gebäude ist daher mit Recht als ein Juwel unter den Ausstellungsgebäuden bezeichnet worden.

Auch in den Details der Ausstellung hat man auf die Anwendung decorativer Mittel verzichtet. Überall sehen wir das rohe Material; die außerordentlich reichhaltige Ausstellung wirkt durch die Art der Zusammenstellung, durch die Größe ihrer Erzeugnisse ebenso wie durch die schmucklose und einfache Art, in welcher dem Beschauer die Mannigfaltigkeit des Betriebes und die hervorragende Beschaffenheit der Erzeugnisse vorgeführt wird. In der Mittelachse der lichtdurchströmten

Halle liegt eine mächtige, zur späteren Aufstellung auf Schacht Sterkrade der Gesellschaft bestimmte Zwillings-Taudem-Fördermaschine (Abb. 1), mit welcher bei 12 m mittlerer secundlicher Geschwindigkeit aus einer Tiefe von 750 m eine Nutzlast von 4400 kg gefördert werden kann. Daneben liegt eine Riedler-Exprespumpe mit zwei einfach wirkenden Kolben von 185 mm Durchmesser, die, in einer Tiefe von 600 mm unter Tage aufgestellt, bei 200 Umdrehungen in der

die im Nebenraum ihre übrigen Maschinen ausstellt. In Anbetracht der hohen Bedeutung, welche dieser Maschinentypus für die Entwicklung des Hochofenbetriebes besitzt, geben wir im Folgenden eine genauere Beschreibung dieser interessanten Maschine wieder. Die Anordnung ist derart getroffen, daß die Kolben der beiden einander gegenüberliegenden Gebläseylinder durch eine gemeinsame doppeltgekröpfte Welle angetrieben werden, welche mit der Gasmotorenwelle durch

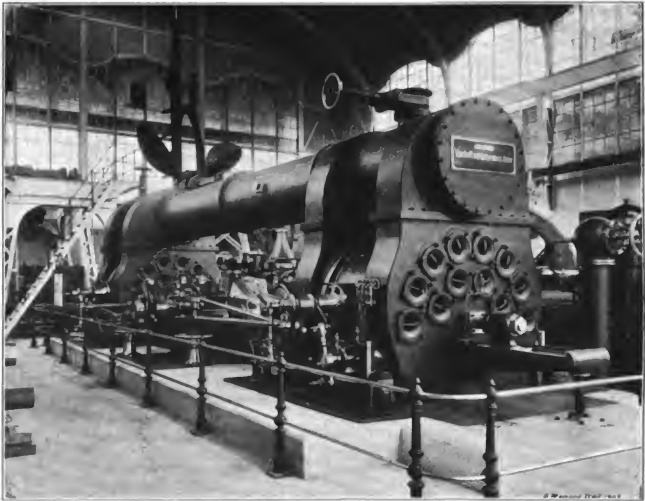


Abbildung 2. Hochofengas-Gebläsemaschine.

Minute  $2\frac{1}{2}$  cbm Wasser fördern kann; sie wird durch einen von Helios in Köln gelieferten Drehstrommotor bei einer Leistung von 450 P.S. bei 2000 Volt Spannung in Betrieb gesetzt. Die Mitte der linken Seitenhalle wird durch eine Hochofen-Gebläsemaschine (Abbildung 2 und 3) eingenommen; die mächtige Maschine ist mit einem 1200 P. S. starken Hochofengasmotor\* der Gasmotorenfabrik Deutz gekuppelt,

\* Die Hochofengasmaschinen der Düsseldorfer Ausstellung zeigen den überaus bemerkenswerten Fortschritt, den Deutschland auf diesem Gebiete gemacht, und damit vor anderen Ländern einen wichtigen Vorsprung erreicht hat.

Flanschverbindung unmittelbar gekuppelt ist. Für das Gebläse waren folgende Constructionsbedingungen gestellt: es soll bei normaler Geschwindigkeit (135 Umdrehungen in der Minute) 1000 cbm angesaugte Luft auf 0,5 Atm. verdichten und gestatten, den Wiuddruck auf 0,7 Atm. zu erhöhen unter Beibehaltung annähernd gleicher Arbeitsleistung für den Gasmotor. Diese letztere Bedingung erfordert eine Verringerung der Ausageleistung auf rund 700 cbm, was von der Abnehmerin gestattet wurde. Bei einem Hub der Maschine von 750 mm ergibt sich der Durchmesser der beiden Windcylinder zu 1850 mm. Als Saugorgane dienen gestenerte Corlisschieber,

als Druckorgane rückläufige Ventile, Pat. Stumpf. Die nach dem Innern des Cylinders durch den Druck der Luft sich öffnenden Ventile werden durch Gummipuffer geschlossen, die auf dem Kolben befestigt sind. Der grüßte Ventilhub ist 26 mm, das Gewicht des Druckventilkegels beträgt bei 265 mm äußerem Durchmesser nur 2,3 kg. Die Ventile sind aus geschmiedetem Stahl hergestellt; in jedem Cylinderdeckel sind deren zwölf eingesetzt. Ventilgehäuse und Ventilsitz werden durch Federdruck gehalten; die einzelnen Theile haben sehr geringes Gewicht, was ein eventuelles Anwechseln eines Ventilsatzes sehr erleichtert und beschleunigt. Derartig construirte Gebläseventile sind im September 1900 an einer Stahlwerksgebläsemaschine eines Lothringer Hüttenwerks in Betrieb gekommen und haben bis heute ohne Anstand gearbeitet. Um die gestellte Bedingung: Erhöhung des Winddruckes von 0,5 Atm. auf 0,7 unter gleichzeitiger Verringerung der Ansaugleistung auf 700 cbm zu erfüllen, wurde die Steuerung der Saugschieber verstellbar gemacht.

Als theoretische Grundlagen ergaben sich:

1. Die fast gleiche Expansion der Luft aus dem schädlichen Raum bei einem Druckunterschied von 0,2 Atm. erfordert für die Saugschieber fast gleichen Punkt des Eröffnens.

2. Die Abnahme der Ansaugleistung von 1000 cbm erfordert für den Schlupspunkt der Schieber eine Verschiebung von 25 % nach Hinten, indem die zuviel angesaugte Luft auf dem Rückwege wieder ausgestoßen wird.

3. Die unter 1 und 2 angeführten Grundlagen machen für die Saugschieber eine Veränderung des Voreilwinkels mit entsprechender Veränderung der Schieberüberdeckung erforderlich.

Die constructive Ausführung ist die, daß jeder Saugschieber von einer besonderen Schwingscheibe und besonderen Excenterstange gesteuert wird und daß für je zwei Schieber nur ein Excenter vorhanden ist, welches in der Schubrichtung durch zwei Führungsstangen geführt wird. Letztere sind um die Welle gelagert und durch ein Handrad zu verstellen. Durch diese Verstellung wird die Schubrichtung des Excenters und somit der Voreilwinkel geändert, gleichzeitig auch die Schieberüberdeckung, da die Excenterstangen die Schieber entsprechend drehen.

In der großen Maschinenhalle ist die Gutehoffnungshütte in vorzüglicher Weise durch eine 3000 P.S. verticale dreifache Expansions-Dampfmaschine glänzend vertreten. Die für die elektrische Centrale in Essen bestimmte Maschine zeichnet sich durch die bis ins kleinste gehende Sorgfalt der Ausführung aus, sie besitzt bei 830, 1400 und 2050 mm Cylinderdurchmesser 1200 mm Hub und leistet bei 94 Umdrehungen in der Minute normal 3000 indicirte Pferdekkräfte. Hoch- und Mitteldruckcylinder sind mit Ventilsteuerung. Patent Gutmuth, die Nieder-

druckcylinder mit Drehschiebersteuerung versehen. Der übrige Theil der Halle ist zum grüßten Theil durch Aufbauten der verschiedensten Erzeugnisse der Stahl- und Walzwerke der Gesellschaft ausgefüllt. Wir sehen hier eine große Reihe von Biege-, Bruch- und Zerreißproben von Schweisseisen, Flußeisen und Flußstahl aller Qualitäten; die Festigkeiten schwanken von 34 bis 90 kg, die Dehnung von 8 bis 30 %, der Kohlenstoffgehalt von 0,06 bis 0,65 %. Auch das Thomas-Flußmaterial wird von der Gesellschaft mit Festigkeiten bis zu 90 kg und ev. mehr hergestellt, und es ist die Anstellung ein glänzender Beweis dafür, daß die Firma den verschiedensten Anforderungen an Qualität durchaus gerecht zu werden vermag. Alle Profile des deutschen Normalprofilbuchs werden hergestellt, und ein Lager von I-Trägern bis 550 mm Höhe in der Länge von je 20 m zeigt die Leistungsfähigkeit der Walzstraßen. Manche sonstige Form- und Stabeisen reihen sich an. Besonders reichhaltig ist die Ausstellung in Eisenbahnmaterial besetzt, sie zeigt Schienen und Rilleuschienen, die neuerdings von Oberhausen in Längen bis zu 20 m zur Verringerung der Zahl der Stöße geliefert werden, Laschen, Unterlagsplatten, Schwellen, Klemmplatten, Stofconstruction und anderes mehr. Die Fabrication der Achsen und Radreifen wird in interessanter Weise dadurch erläutert, daß die verschiedenen Stufen der Fabrication gezeigt werden; nach dem Rohblock folgt der gestauchte Radreifenblock, dann der gewalzte Radreifenblock und der unter dem Hammer fertiggeschmiedete Radreifenring, sowie der auf einem besonderen Walzwerk ausgewalzte rohe Radreifen. In gleicher Weise ist auch die Herstellung der Radstern- und Scheibenräder gezeigt, so daß der Fachmann die ganze Fabrication verfolgen kann. Das erst vor kurzem vollendete große Blechwalzwerk der Gutehoffnungshütte ist durch eine Reihe von ebenso stattlichen, wie in der Walzarbeit tadellosen Blechen von je 20 m Länge bis über 3,57 m Breite und in Dicken von 32 bis zu 7,5 mm hinunter vertreten. Ein Kesselboden von 24 mm Dicke erreicht 4 m Durchmesser. Die Stahlformgießerei ist durch eine große Anzahl von Stücken vertreten; darunter fallen auch Hinter- und Vordersteven für Schiffe, ein Walzenständer von 32 000 kg Stückgewicht und eine größere Anzahl von Dynamo-Flußeisen-Formgußstücken, die vorzügliche Magnetisirungsventile anweisen. Als ein wegen seiner complicirten Form äußerst schwer herzustellendes Stahlgußstück ist schließlich noch ein Gasmotorencylinderdeckel hervorzuheben. — Die Graueisengießerei ist durch complicirte Cylinderstücke, sowie durch eine gebrauchte Schmiedeblock-Coquille für 30 t Blöcke vertreten, die vor der Anstellung bereits 90 Glisse ausgehalten hat, aber noch in gebrauchsfähigem Zustande sich befindet. Aus der Hammer-





schmiede rühren die Aufbanten von Krahketten, Schiffs- sowie Förderketten verschiedenster Abmessung her. Zum Schluß erwähnen wir noch die verschiedenen Schmiedestücke, darunter Walzen, Kurbel- und einfache Wellen, von welchen letzteren eine bei einer Länge von 32 m und 400 mm Durchmesser vollständig durchbohrt ist und mittels einer entsprechenden Spiegelvorrichtung auf die Gesundheit des Innern geprüft werden kann.

Der Bergbau wird durch eine große Reihe von Lageplänen, Profilen und Photographien, sowie durch eine reiche Collection von Bergwerkserzeugnissen repräsentiert, welche letztere die Firma, wie oben erwähnt, aus eigenen Kohlenzechen, Minettegruben und Kalk- und Dolomitbrüchen gewinnt. Unter den ausgestellten Zeichnungen dürfte der Wandplan einer Schachanlage nach dem von der Gutehoffnungshütte erworbenen Patent Bentrop das besondere Interesse der Bergleute erregen, da bei dieser, abweichend von

den üblichen Anordnungen, der gesamte freie Querschnitt des Schachtes gleichzeitig zur Förderung und Wetterführung ausgenutzt wird. Der Hochofenbetrieb wird durch eine Sammlung von Roheisenproben vorgeführt. Jeder dieser Proben sind Muster der Erze und Zuschläge beigelegt, aus denen das entsprechende Roheisen dargestellt ist. Eine aus Kohlen, Erzen, Kalkstein und anderen Rohprodukten an der südlichen Giebelwand hergestellte Grotte schließt die Halle nach dieser Seite wirkungsvoll ab. Einen Ueberblick über die gesamten in Oberhausen und Sterkrade gelegenen Werke geben auf dem Podium, dem Eingang gegenüber, eine vogelperspectivische Gesamtansicht, sowie an den Seitenwänden Lagepläne der einzelnen Abtheilungen und Photographien verschiedener Betriebsstätten. Einige Bilder und Grundrisse unter der erwähnten Gesamtansicht zeigen die Entwicklung der Gutehoffnungshütte aus ihren Anfängen heraus.

## Einiges über den Cupolofenbetrieb.

(Nachdruck verboten.)

Der in Nr. 1 der Zeitschrift „Stahl und Eisen“ dieses Jahrgangs veröffentlichte Vortrag von Generaldirector Gra u-Kratzwick über „Herstellung von Gießereiroheisen und der Gießereibetrieb im allgemeinen“, welcher namentlich in Bezug auf das am Schlusse gefällte Urtheil über Gußwaaren eine zum größten Theil berechnete Kritik herausgefordert hat, giebt mir Veranlassung, einige technische Specialfragen, die für den Cupolofenbetrieb von Interesse sind, zu berühren.

Im allgemeinen schließe ich mich den dankenswerthen Ausführungen des Hrn. Gra n, soweit sie den Gießereibetrieb umfassen, an; besonders in einem Punkte möchte ich aber durch Hinweis auf einen zur Zeit noch bestehenden Widerspruch, dessen Entscheidung unter Umständen grundlegend für die Verbesserung von Cupolöfen werden kann, die Fachgenossen zur Mitarbeit anregen.

Indem der Verfasser zunächst mit Recht darauf hinweist, daß alle Patente der letzten 20 Jahre, die auf Kokersparnis zielen, sehr vorsichtig aufzunehmen sind, fährt er dann wörtlich fort: „Wenn man eine Verbesserung am Cupolofen machen will, die auf Brennmaterialersparnis hinwirken soll, so kann dieses nur dadurch geschehen, daß man mit der Abhitze den Wind erwärmt, den man in den Cupolöfen einbläst“. Dem Laien wird dieser Satz imponiren, und der Gedanke, welcher übrigens alt ist, ist bei Patentansprüchen wiederholt zur Geltung gekommen.

Haben wir es hier aber wirklich mit einer Verbesserung zu thun?

Schon Prof. Ledebur weist in seinem „Handbuch der Eisen- und Stahlgießerei“ auf die Verschiedenheit der Zwecke hin, welche Hochofen und Cupolöfen verfolgen. Bei ersterem, welcher zum oxydiren Schmelzen von Eisenerzen, nicht zum Schmelzen schon fertigen Roheisens dienen soll, ist die Bildung von Kohlenoxydgas vor den Formen durchaus nothwendig. Letzterer dient nur dazu, Roheisen zu schmelzen. Nun entwickelt der in dem Koks enthaltene Kohlenstoff bei der Verbrennung zu Kohlenoxydgas nicht ganz 2500 W.-E.; bei der Verbrennung zu Kohlendioxyd oder Kohlensäure aber reichlich 8000 W.-E., also rund dreimal soviel Wärme. Hieraus folgt, daß man beim Schmelzen im Cupolofen bestrebt sein soll, die Verwandlung des im Brennstoff enthaltenen Kohlenstoffs zu Kohlensäure nach Möglichkeit zu begünstigen.

Da nach Ledebur durch eine Vorwärmung des Windes aber die chemische Thätigkeit des Sauerstoffs gesteigert wird, und jedes Atom Sauerstoff von dem stets genügend vorhandenen Kohlenstoff je ein Atom verbrennt, so wird Kohlenoxydgas (entsprechend 2500 W.-E.) gebildet, während bei kaltem Winde zwei Sauerstoffatome ein Kohlenstoffatom verbrennen, mithin Kohlendioxyd entsteht (entsprechend 8000 W.-E.). Die gleiche Menge Brennstoff liefert in dem ersten Falle nur ein Drittel der Wärme als im zweiten Falle. Hiernach erscheint das Blasen mit vorgewärmtem Wind beim Cupolofenbetriebe geradezu falsch



zu sein. Professor Ledebur schließt seine Ausführungen mit dem Satze: „Je zweckmäßiger der Cupolofen eingerichtet ist, d. h. mit je weniger Brennstoffaufwand er das Roheisen zu schmelzen vermag, desto deutlicher wird jener Nachtheil der Anwendung erhitzten Windes zu Tage treten. Die Erfahrung hat längst diese Thatsache bestätigt.“

Dieser letzte Satz steht in directem Widerspruch mit dem vorhin von Generaldirector Grau aufgestellten. Wer hat nun recht? Allerdings muß ich gleich hinzufügen, daß beide Verfasser eine Milderung des Gesagten eintreten lassen. Grau, indem er hinzufügt: „Aber auch hier ist Vorsicht geboten, da zu warmer Wind oxydirend auf das schmelzende Eisen einwirkt und Kohlenstoff und Silicium verbrennt.“ Ledebur, indem er berechnet, daß 1 Lft, wenn sie um 80° stärker als bei ihrem Eintritt in die Leitung erwärmt würde (dem Maximum, welches durch Kanäle im Ofen zu erreichen wäre), 208 W.-E. dem Ofen zuführen würde, d. i. ungefähr  $\frac{1}{25}$  von der Wärme, welche der Koks an und für sich zu entwickeln fähig ist; eine größere Vorwärmung wirke direct schädlich.

Wenn man nun aber dieser 208 W.-E. zu Liebe schon Gefahr laufen kann, anstatt Kohlendioxyd mit über 8000 W.-E., Kohlenoxyd mit nur 2500 W.-E. zu erzeugen, so erscheint mir der Vortheil des warmen Windes beim Cupolofenbetriebe doch ein höchst zweifelhafter zu sein. Es wäre eine dankenswerthe Aufgabe, wenn solche Werke, denen Mittel und geeignete Kräfte zur Verfügung stehen, sich dieser Frage besonders widmeten und dieselbe zu einer definitiven Entscheidung führten. Daß die Lösung nicht ganz einfach ist, brauche ich nur dadurch anzudeuten, daß ich darauf hinweise, daß wir die chemischen Vorgänge in den verschiedenen Höhenquerschnitten der Oefen nicht genau kennen, ja, daß fortwährend Schwankungen in der Zusammensetzung der Gase entstehen können, die sich bald durch Erscheinen einer intensiven Gichtflamme, bald durch vollständiges Verschwinden derselben zum Theil äußern. Daß aber gerade die Windintensität, — Menge — Zuführung und Vertheilung eine ganz bedeutende Rolle, nicht allein auf den ökonomischen Betrieb, sondern auch in Bezug auf das Fertigproduct spielen können, dafür möchte ich einige Beispiele anführen.

Bei dem äußerst empfindlichen Hartguß habe ich wiederholt in der Maschinenbananstalt Humboldt unter ganz gleichen Rohmaterial- und Windpressungsverhältnissen bei gleichem Ofenfutter gefunden, daß die Härteschicht des Fertigproductes aus einem engeren Ofen dicker ausfällt als aus einem weiteren Ofen. Eine Erklärung hierfür kann ich nur dadurch finden, daß das Verhältniß zwischen Düsenquerschnitt und Ofen-

querschnitt bei beiden Oefen verschieden war und daß in dem engeren Ofen der Wind weiter in die Mitte dringt als bei einem weiteren Ofen, daß hierdurch andere Verhältnisse auch andere Producte liefern.

Während bei gewöhnlichem Bau- und Maschinenguß, sowie überhaupt in solchen Fällen, in denen durchaus marktgängige Roheisenmarken Verwendung finden, kleine Schwankungen nicht ins Gewicht fallen, hat man hingegen da, wo scharfe Abnahmebedingungen in Frage kommen, wie sie z. B. der Staat bei bestimmten Lieferungen, wie bei Locomotivcylindern u. s. w. vorschreibt, häufig mit Schwierigkeiten zu kämpfen, welche man allzernst auf das Roheisen zu schieben geneigt ist. Nicht immer mit Recht! Häufig, und besonders in den letzten Jahren namentlich während der Hochconjunctur, ist der mangelhafte Koks der Störenfried gewesen, dem man nach den dankenswerthen Mittheilungen von P. Rensch in Nr. 8 dieses Jahrgangs in Bezug auf den Schwefelgehalt nunmehr beikommen kann. Häufig sind es aber auch gerade die Windverhältnisse, welche fördernd oder hemmend, sei es nun direct oder indirect, in den natürlichen Gang eingreifen können. Ehe man ein schnelles Urtheil fällt, sollte man eine Parallelprobe aus einem Versuchsöfen machen, und es könnte Manchem wie mir dabei ergehen, daß er aus dem einen Ofen ein Material von 17 kg absoluter Festigkeit, aus dem anderen, ceteris paribus, ein solches von 21 kg herausbringt; erst nach Feststellung dieser Thatsache konnte ich dem Grunde des Versagens des einen Ofens auf die Spur kommen. Heute führe ich einen ähnlichen Fall, der mir vor wenigen Jahren begegnete, auf dieselbe Ursache zurück: eine andere Firma vermochte mit derselben Roheisengattirung — es handelte sich um Specialmarken derselben Quelle — lediglich 17 kg Festigkeit zu erblasen, während ich regelmäßig andauernd zwischen 21 und 23 kg Festigkeit hatte.

Bei Vergleichs- und Versuchsschmelzen möchte ich aber ganz besonders vor dem Schmelzen in Tiegeln warnen, da hierbei ganz andere Verhältnisse vorliegen als im Cupolofen, der geradezu ein Kohlenstoffspeicher gegenüber den Tiegelöfen ist. Hingegen vermag ein Klein-Cupolofen, wenn möglich transportabel und zerlegbar,\* so daß ein einzelner Arbeiter seine Versetzung sowie Reparaturarbeiten ohne Kraken ausführen kann, ein wenigstens annäherndes Spiegelbild eines gewöhnlichen Cupolofens abzugeben und ist daher zu Versuchsschmelzen und als Aushülfsöfen in besonderen Nothfällen sehr geeignet. Besonders hohen Werth hat dieser Klein-Cupolofen zum Schmelzen von Proben für Hartguß,

\* Eventuell mit Ventilator und Elektromotor ausgerüstet.

feiner- und säurebeständigen Guß n. s. w., weil man Proben von 50, 100 oder 200 kg Chargen herstellen kann.

In Bezug auf die Windstärke möchte ich bemerken, daß Girau in seinem Vortrage erwähnt, daß man bei größeren Öfen als  $\frac{3}{4}$  m Durchmesser jedenfalls über 350 mm Pressung arbeiten solle. Berücksichtigt man, daß Öfen von 1200 mm lichter Weite in den letzten Jahren in Betrieb genommen wurden, so scheint diese Grenze mir doch etwas niedrig gegriffen zu sein. Ich glaube, daß 400 bis 450 mm Wassersäule für größere Öfen nicht zu hoch ist. Vor 10 bis 15 Jahren war es in Rheinland und Westfalen üblich, 18 bis 20 Zoll zu blasen, also rund 500 mm. Bei dem stärkeren Betriebe der letzten 10 Jahre hat man die Öfen, um möglichst die Wärme auszunutzen, höher und höher gebaut und dementsprechend die Pressung vermehrt, um möglichst viel durch die Öfen „durchzujagen“. Hierbei ist man wohl mit 650 mm und mehr über das Ziel geschossen, da starke Windspannung die Kohlenoxydgasbildung befördert, und die allgemeine Tendenz neigt jetzt dahin, wieder auf eine vernünftige Basis zu kommen. Allein man soll hierbei auch nicht unter das Maß gehen, da in diesem Falle ein „zu wenig“ schädlicher wirken kann als ein „zu viel“; denn, falls der Wind nicht das Centrum des Ofens erreicht, liegt die Möglichkeit des Herabsinkens eines kalten Kegels vor. Sonach hängt die Windstärke bis zu einem gewissen Grade vom Durchmesser des Ofens ab, läßt aber eine Toleranz offen, die nach oben hin durch die Gefahr der Kohlenoxydgasbildung begrenzt ist.

Die Windmenge aber ist fast noch wichtiger als die Windstärke. Leider findet man die Zuführung reichlicher Luftmengen, die für den ökonomischen Betrieb des Ofens von größtem Werth ist, nicht immer vor. Man möge also vor allem mit geringerer Spannung, aber mit größerer Windmenge blasen. Der Gesamtdüsen-Querschnitt von  $\frac{1}{5}$  des Ofenquerschnitts, oder etwas mehr noch, wird etwa der richtige sein. Ueber Anordnung und Querschnittsform der Düsen ist manches geschrieben worden. Aber es scheint, daß auch hier das Einfachste das Richtige ist.

Die nachfolgende Anordnung, welche gute Resultate liefert und in Ausführung mit vielen kleinen Düsen meines Wissens vom Borsigwerk in Tegel bei Berlin stammt, ist zuerst mit nur drei großen Düsen von Nyingler von der Maschinenfabrik A. Spies in Siegen, welche Cupola übrigens auch die vorhin erwähnten Kleincupolofen liefert, mit Erfolg ausgeführt worden.

Am Umfange des Ofens sind drei Düsen in richtiger Höhenlage gleichmäßig verteilt. Bei einem Ofen von 750 bis 800 mm l. W. würde jede Düse nach dem vorhin Gesagten reichlich 200 mm Durchmesser erhalten. Um bei diesem

großen Durchmesser ein Verstopfen durch Koks unmöglich zu machen, wird vorne in die Form ein auswechselbarer Rost, bestehend aus drei oder vier Verticalstäben, von außen eingeschoben. Ferner ist folgende Anordnung getroffen. An der Seite einer jeden Düse ist ein kleiner Hebel außen angeordnet, mit welchem eine Klappe vor der Form so verbunden ist, daß, wenn man den Hebel heranzieht, die Klappe die betreffende Form abschließt, mithin kein Wind einströmt. Passirt es nun — bekanntlich eine häufige Erscheinung im Betriebe —, daß vor der Form durch kalt geblasene Schlacke n. s. w. eine Verstopfung eintritt, die in der Regel unter Kraftverlust durch Nachstoßen von außen beseitigt werden muß, so braucht man in diesem Falle die Düse durch Umlegen der Klappe nur zu schließen und somit den Wind an dieser Stelle abzustellen, um zu bewirken, daß die zwei anderen radial gestellten offenen Düsen die Hitze nach dieser Stelle im Ofen hintreiben und durch die größere Erwärmung die Schlacke wieder flüssig machen, mithin in wenigen Minuten einen richtigen Gang des Ofens ohne Eingriff von außen und ohne Kraftverlust wieder herbeiführen. Nyingler zieht allerdings bei dieser Construction oberhalb der Düsen den Ofen etwas zusammen und erweitert ihn unterhalb derselben wieder. Diese Anordnung soll sich besonders gut bewährt haben. Ein Hängen des Ofens ist auch dabei nicht zu befürchten, da die Zusammenziehung derselben innerhalb der Schmelzzone liegt; außerdem hat man gerade bei großen Öfen den Vortheil, daß man trotz des großen Durchmessers in der Windzuführungszone wieder auf ein gesundes Maß kommt, d. h. nicht mit zu hoher, das bedeutet in diesem Falle nachtheiliger, Spannung zu blasen braucht.

Zum Schluß noch ein Wort über den Vorherd bei Cupolöfen. Trotz des auf der Versammlung in Gleiwitz erfolgten Einspruchs gegen die Ausführungen von Generaldirector Grau muß ich mich seinen Ansichten doch anschließen. Nach meinem Dafürhalten ist heute im allgemeinen der Vorherd eher ein Entmischer als ein Mischer des flüssigen Eisens. Weder mit einem transportablen Mischer, wie sie bei einzelnen Hochöfen existiren, um die Möglichkeit zu haben, Gufawaaren verschiedener Gattungen direct aus dem Hochofen zu gießen,\* noch viel weniger mit einem Roheisenmischer, der zwischen Hochofen und Stahlwerk eingebaut ist, kann derselbe verglichen werden. Als Sammelbassin allein betrachtet, verlege man den Vorherd aber lieber in das Innere des Ofens, um die Nachtheile unnöthiger Abkühlung des flüssigen Materials zu vermeiden. Und so sicher, wie in einer ge-

\* Vergl. „Jahrbuch für das Eisenhüttenwesen“ 1. Jahrgang Seite 233.

füllten Pfanne, in welcher sich eine Gattirung verschiedener Specialmarken befindet — ich sehe von dem gewöhnlichen Material für Handelswaren hier ausdrücklich ab — durch allmähliche Ablagerung der Eisensorten nach specifischem Gewichte eine gewisse Trennung derselben von einander erfolgen kann, die vielleicht während der Schmelzperiode durch schnelleres oder langsames Schmelzen der einzelnen Sorten bereits eingeleitet wurde und welche ich bei aufrecht gegossenen Stücken durch die verschiedene physikalische Beschaffenheit des Materials mit Sicherheit wiedererkannte, ebenso gewiss möchte ich annehmen, daß derselbe Vorgang sich in dem beschrieblichen Bascin eines vorgebauten Vorherdes abspielt, mithin eine Entmischung stattfinden kann. Nicht umsonst kann man bei Gebrauchsanweisungen englischer Specialmarken häufig lesen: „Vor dem Gießen tüchtig rühren“

und ich möchte gerade auf diesen praktischen Wink hier besonders hinweisen, da auch meine Erfahrungen in dieser Richtung dahin gehen, daß wir in Deutschland bislang nicht genügend Werth auf diesen Punkt gelegt haben; um so mehr noch möchte ich das Durchrühren empfehlen, als zugleich bei diesem Verfahren die Reinigung des Eisens, d. h. die Möglichkeit von Ausscheidungen, gefördert wird. Der Vorherd selber wird aber dann volle Berechtigung erhalten, wenn es sich darum handelt, das flüssige Material von dem Kohlenstoffspeicher des Cupolofens vollständig abzuschließen, nm in diesem Eisenbade durch Reduktion oder Zusätze anderer Materialien ein neues Product zu erzeugen. Versuche hierzu sind gemacht; ob je ein durchschlagender Erfolg erzielt wird, bleib einstweilen der Zukunft vorbehalten. —

Kalk.

Richard Bencke.

## Doppelte Gasfänge in Sulin, Südrufsland.

Der doppelte Verschluss der Gicht bei dem Suliner Ofen III, welcher bisher nur mit einfachem Parryschen Trichter ausgerüstet war, findet, wie aus den Abbildungen 1 und 2 hervor-

des cylindrigen Theiles *e* den Abschluss nach innen bietet, während am äußeren Rande der Deckel *a* bei *i* in eine zweite Wassertasse abschließend eingreift.

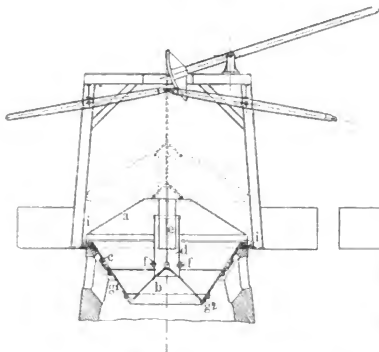


Abbildung 1.

Doppelter Parrytrichter.

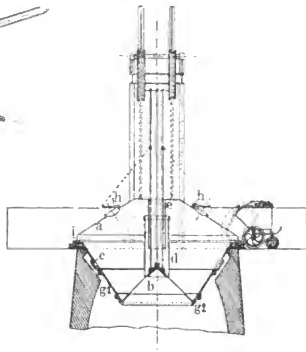


Abbildung 2.

geht, durch den Deckel *a* und den Kegel *b* statt, wobei auf den Kegel *b* an seinem oberen spitzen Theile der Cylinder *d* aufgesetzt ist, der, mit Wasser gefüllt, dem Deckel *a* mittels

Der Begichtungsvorgang dürfte ohne weiteres klar sein. Der Schütttrichter *c* steht unter einem Winkel von 56°; mithin bleibt ein mehr oder minder unvollkommenes Abrutschen der

Materialien, selbst bei nassen Erzen, nicht zu befürchten. In seinem unteren Theile  $g^1$  und  $g^2$  besteht der Schütttrichter aus zwei genau aufeinander passenden Ringen, um bei etwaigem Anthracitrutschen des Ofens ein Nachgeben der einzelnen Theile des Schütttrichters zu erzielen und so ein Herauswerfen der ganzen Schlüssel zu vermeiden. Durch die Oeffnungen  $f$  läßt sich nöthigenfalls der Wassercylinder  $d$  von eingedrunenem Erz- und Anthracitstaub ohne

Bei Ofen II befindet sich der vorhandene einfache von Hoffsche Gasfang zur Zeit im Umbau; sein ursprüngliches Gepräge ist wieder vorgehen, indem er den bei seinen ersten Ausführungen in Hörde i. W. eingebauten Deckelverschluss wieder erhält. Die näheren Einrichtungen des Deckels, sowie die ebenfalls selbstthätigen Entgasungskappen gehen übersichtlich und leicht verständlich aus Abbildung 3 hervor; die Bewegung des Gasfanges ähnelt der des vorher beschriebenen.

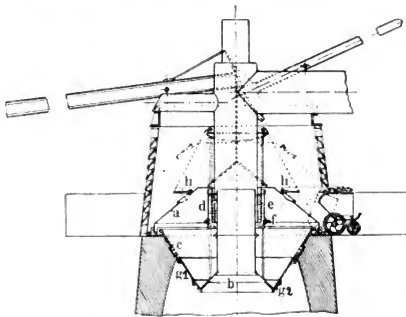


Abbildung 3. Doppelter von Hoffscher Gasfang.

Schwierigkeit reinigen. Die Klappen  $h$ , welche zur selbstthätigen Entgasung des doppelten Gichtverschusses dienen, sind unmittelbar an den Führungstangen des Kegels  $b$  befestigt; bei geschlossener Gicht stehen sie auf, und sobald der Kegel  $b$  heruntergelassen wird, senken sie sich langsam auf den Deckel  $a$ , und zwar schließens sie erst vollständig, nachdem der Kegel  $b$  zum Drittel seines Weges heruntergegangen ist, auf dafs während dieser Zeit die unter dem Gasdeckel eingeschlossene Luftmenge durch die Klappen  $h$  entweichen kann, und somit die Gefahr einer Knallgasexplosion vermieden bleibt.

ohnedies schon zum Nachtheil eines gleichmäßigen Ofenganges zu thun pflegen, so dafs bei schwer reducibaren Eisenerzen die in der Ofenmitte befindlichen Materialien sehr unter diesem Uebelstand zu leiden haben und nicht minder der Betriebsleiter.

Bemerkt sei noch, dafs für den kleinen Ofen I (13,7 m) ebenfalls ein doppelter Gichtverschluss projectirt ist und zwar Langensche Glocke mit Deckel, um bei diesem Ofen, der bei schwer reducibaren und zugleich feinen Erzen meist auf Spiegeleisen und Hämatit geht, die gleichmäßige Reduction zu fördern.

Oscar Simmersbach.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

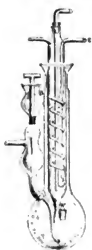
### Kolben zur Bestimmung des Kohlenstoffs in Eisen und Stahl.

Von A. Kleine, Mülheim a. d. Ruhr.

In dem bekannten Kolben nach Corleis, der zur Bestimmung des Kohlenstoffs in Stahl und Eisen durch Verbrennung mittels Chromsäure und

Schwefelsäure dient, werden bekanntlich die Verbrennungsproducte durch die Außenwand eines Kühlers abgekühlt, der in dem Kolbenhals durch Schliff eingehängt ist. Da bei dieser Anordnung die Gase infolge der kurzen Zeit ihrer Berührung mit dem Kühler nicht wirksam genug abgekühlt werden können, so erschien es wünschenswerth, den Weg der Gase auch durch das Innere des

Kühlers zu führen, um hier noch eine weitere Entwässerung zu erzielen, ohne den Kühler und Hals des Kolbens zu erweitern, welches seine Handlichkeit sehr beeinträchtigt.



Bei dem nachstehend beschriebenen und in der Abbildung wiedergegebenen neuen Apparate ist diese wirksamere Kühlung auf die einfachste Weise erreicht worden. Unterhalb des Schliffes, mit dem der Kühler in dem Kolbenhals sitzt, finden die Gase bei *a* den Eintritt in ein Schlangenrohr, das im Inneren des Kühlers abwärts führt und unten in einer Erweiterung *b* endet, von wo aus die Leitung der Gase gradlinig aufwärts zum Ausgange *c* aus dem Kühler führt, die mit dem Verbrennungsrohr oder direct mit den Absorptionsapparaten zu verbinden ist. Dadurch werden

die Dämpfe zur fast vollständigen Condensation gebracht. Damit das an der Außenwand des Kühlers condensirte Wasser nicht tropfenweise von der Kühlerspitze in das kochende Säuregemisch fällt, ist die Kühlerspitze zu einem massiven Fortsatz verlängert, der sich an das Luftführungsrohr des Kolbens so anlehnt, daß das verdichtete Wasser an dem Rohr herabfließt. Durch diese Anordnung wird ein ruhigeres Kochen erzielt. Zur bequemen Einführung der Analysesubstanz mittels des gebräuchlichen Eimerchens ist an diesen Fortsatz der Kühlerspitze ein Häkchen angebracht, an dem das Eimerchen aufgehängt werden kann. Durch Neigen des Kolbens und entsprechende Bewegung gleitet dasselbe in die Lösungsflüssigkeit, ohne daß der Kolben gelüftet zu werden braucht. Auch kann infolge dieser Anordnung das Condenswasser nicht wie bisher in das Eimerchen tropfen, so lange dasselbe noch am Häkchen hängt.

Der Apparat ist gesetzlich geschützt und wird von der Firma Ströhlein & Co., Düsseldorf hergestellt.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Schnelldrehstähle.

Wien, den 9. Mai 1902.

Verehrl.

Redaction der Zeitschrift „Stahl und Eisen“  
Düsseldorf.

In Nr. 9 Ihrer gesch. Zeitschrift vom 1. Mai d. J. erschien im Abschnitte „Referate und kleinere Mittheilungen“ unter dem Titel „Schnelldrehstähle“ ein Auszug aus dem Bericht des Werkzeugstahl-Ausschusses des Vereins deutscher Ingenieure in Berlin und ist in der zugehörigen Fußnote auf den Vortrag unseres Oberingenieurs Herrn Otto Mulacek über „Schnelldrehstähle und deren Anwendung“ im Hefte Nr. 8 Seite 454 verwiesen.

In diesem Artikel sind aus den reichen Versuchsergebnissen, welche der obengenannte Ausschuss bei seinen Arbeiten gezeitigt hatte, nur die Ergebnisse von Riffelversuchen herausgezogen und angeführt,\* obwohl bei diesen Versuchen keine der beteiligten Stahlfirmen mit Schnelldrehstahl gearbeitet hat, und können daher gerade

\* Wir beschränkten uns bei oben erwähntem Auszug auf die Ergebnisse der Riffelversuche, da wir schon in früheren Aufsätzen über Schnelldrehstähle im allgemeinen ausführlich berichtet hatten.

Die Redaction.

diese Resultate keinerlei Anhaltspunkte zur Beurtheilung der Leistungen von Schnelldrehstählen ergeben. Wir legen auch Werth darauf, festzustellen, daß wir seinerzeit der Durchführung dieser Riffelversuche, weil eben Schnelldrehstahl dabei nicht in Verwendung kommen konnte, keinen besonderen Werth beigelegt und versuchsweise bei diesen Riffelversuchen ein neues Material, Marke O\*, zur Erprobung gebracht haben, welches sich, wie eben die Ergebnisse dieser Versuche zeigten, für den betreffenden Verwendungszweck nicht gut bewährt hat und das deshalb auch für Riffelzwecke, mit Ausnahme vereinzelter Versuche, niemals verkauft worden ist. Außerdem wollen wir betonen, daß die Versuche der Werkzeugstahl-Commission aus einer Zeit stammen, in der die Schnelldrehstähle noch in ihrem Entwicklungsstadium sich befanden und daß dieselben daher für den heutigen Stand der Schnelldrehstähle nicht mehr maßgebend sind. Wir wären Ihnen für die Veröffentlichung dieser Zeilen in der nächsten Nummer Ihrer gesch. Zeitschrift sehr verbunden und zeichnen

Hochachtungsvoll!

Direction der Poldihütte

Tiegelgußstahl-Fabrik.

## Zur Entwicklung der nordamerikanischen Eisenindustrie.

Der Swanksche Führer durch die nordamerikanischen Eisen- und Stahlwerke, dessen früherer Ausgaben in dieser Zeitschrift wiederholt rühmend gedacht ist, liegt in 15. Auflage, vervollständigt bis zum 31. December 1901,\* vor. Die neue Auflage des verdienstvollen, für das Studium der amerikanischen eisenindustriellen Verhältnisse außerordentlich nützlichen Werkes reiht sich ihren Vorgängerinnen würdig an und macht ihrem Verfasser alle Ehre. Der erste Theil des 428 Seiten starken, solid und ge-

schnackvoll ausgestatteten Buches giebt eine Uebersicht über die hauptsächlichsten Consolidationen in der amerikanischen Eisenindustrie und über die größeren Einzelgesellschaften; es enthält genaue Angaben über die Kapitalverhältnisse der Gesellschaften, erteilt zuverlässige Auskunft über ihren Sitz, die Namen der Directoren, Oberbeamten und Vertreter, giebt eine Anzählung der Betriebseinrichtungen der Werke und der zu denselben gehörenden Kohlen- und Eisenerzgruben, Koksöfen, Kalksteinbrüche, Eisenbahnlinien, Schiffe n. s. w. An Hand dieses Theiles haben wir die nachstehende Uebersicht aufgestellt, die über die hauptsächlichsten eisenindustriellen Gesellschaften des Landes Anschluß giebt.

\* „Directory to the Iron and Steel Works of the United States.“ Zu beziehen durch die American Iron and Steel Association, 261 South Fourth Street, Philadelphia, gegen Einsendung von 10 f.

Name:	Actien-Kapital in Mill. Dollars	Anleihen in Mill. Dollars	Anzahl der Hochöfen	Jahresproduction (Menge in 1000 t Roheisen)	Anzahl d. Walz- u. Stahlwerke
United States Steel Corporation . . . . .	1100	304	—	—	—
* Carnegie Steel Company . . . . .	160	160	19	2740	6
* Federal Steel Company . . . . .	393,7	26,8	20	2115	6
* National Steel Company . . . . .	59	3,8	18	2325	3
* National Tube Company . . . . .	80	—	4	430	9
* American Steel & Wire Co. . . . .	30	0,07	11	1030	15
* American Steel Hoop Co. . . . .	34	—	—	—	14
* American Sheet Steel Co. . . . .	52	—	3	500	21
* American Bridge Co. . . . .	70	—	—	—	1
* Shelby Steel Tube Co. . . . .	15	—	—	—	5
* American Tin Plate Co. . . . .	50	—	—	—	28
Republic Iron & Steel Co. . . . .	55	—	6	455	27
Barum Richardson Co. . . . .	0,2	—	4	20	—
Troy Steel Co. . . . .	2,5	—	3	160	3
Thomas Iron Co. . . . .	2,5	—	10	240	—
Bethlehem Steel Co. . . . .	15	—	4	200	1
Empire Steel & Iron Co. . . . .	5	—	12	378	—
Lackawana Iron & Steel Co. . . . .	25	—	7	393	2
Glasgow Iron Co. . . . .	2	—	1	50	2
American Iron & Steel Manufacturing Co. . . . .	20	—	—	—	4
Reading Iron Co. . . . .	1	—	2	145	4
Susquehanna Iron & Steel Co. . . . .	1,5	—	2	55	5
Pennsylvania Steel Co. of New Jersey . . . . .	50	—	11	788	2
Cambria Steel Co. . . . .	50	—	6	650	1
Jones & Laughlins, Limited . . . . .	20	—	5	890	2
Crucible Steel Co. of America . . . . .	50	—	—	—	13
Pressed Steel Car Co. . . . .	25	—	—	—	—
Sharon Steel Co. . . . .	5	—	1	200	1
Buffalo Union Furnace Co. . . . .	1,2	—	3	200	—
Wheeling Steel & Iron Co. . . . .	2	—	3	75	1
American Shipbuilding Co. . . . .	30	—	—	—	—
Colorado Fuel & Iron Co. . . . .	40	15	3	300	2
Virginia Iron, Coal & Coke Co. . . . .	10	8,4	13	627	2
Tennessee Coal, Iron & Railroad Co. . . . .	23	—	20	1250	3
Gloss Sheffield Steel & Iron Co. . . . .	20	4	7	435	—
Alabama Consolidated Coal & Iron Co. . . . .	5	—	4	160	—
Alabama and Georgia Iron Co. . . . .	1,3	—	1	18	—
United States Cast Iron Pipe and Foundry Co. . . . .	30	—	1	?	1
Central Foundry Co. . . . .	14	—	—	—	—
Southern Car & Foundry Co. . . . .	3,5	—	—	—	1
American Car & Foundry Co. . . . .	60	—	—	—	2
National Enameling & Stamping Co. . . . .	30	—	—	—	2

Die Actien der mit einem \* bezeichneten Gesellschaften sind im Besitz der United States Steel Corporation, die selbst keinerlei Werke, Gruben, Eisenbahnen u. s. w. betreibt.

Im zweiten Theil des Buches sind alle nicht im ersten Theil genannten Hochofen-, Stahl- und Walzwerke u. s. w., nach Bundesstaaten geordnet, aufgeführt, während der dritte Theil sämtliche Werke nach der Art ihrer Fabricate geordnet angiebt und der vierte Theil Nachträge zu den Abschnitten 2 und 3 enthält. In einem Anhang sind die Eisen- und Stahlwerke Canadas behandelt.

Aus der nachstehenden Uebersicht, die der Verfasser in üblicher Weise in der Einleitung mittheilt, ist ersichtlich, daß seit der Herausgabe des letzten Bandes, das heißt seit Frühjahr 1898, das Leistungsvermögen der Hochofen und der Bessemerstahlwerke um etwa 30 % gestiegen ist, während sowohl in der Anzahl der Hochofen wie auch in derjenigen der Converter ein Rückgang zu verzeichnen ist.

Die Eisen- und Stahlwerke der Vereinigten Staaten.	November 1901	April 1898
Anzahl der betriebsfähigen Hochofen: 261 für Koks-, 85 für Anthracit- und Koks-, 55 für Holzkohlen- und 5 für Holzkohlen- und Koks-Betrieb . . . . .	406	420
Anzahl der im Bau begriffenen Hochofen . . . . .	12	1
Jährliche Leistungsfähigkeit der betriebsfähigen Hochofen . . . . . in Tonnen	25 209 030	19 386 892
„ „ „ Kokshochofen . . . . .	21 103 539	15 356 535
„ „ „ Anthracit-u.-Anthracit-u.-Kokshochofen „ . . . . .	3 211 128	3 057 639
„ „ „ Holzkohlen-Hochofen . . . . .	718 058	972 718
„ „ „ Holzkohlen- und Koks-Hochofen . . . . .	146 300	—
Anzahl der betriebsfähigen Walz- und Stahlwerke . . . . .	527	504
„ „ im Bau begriffenen „ . . . . .	28	4
„ „ einfachen Puddelöfen (1 Doppelofen ist für 2 einfache gerechnet) . . . . .	3 251	3 889
„ „ Wärmöfen . . . . .	3723	3 479
Jährliche Leistungsfähigkeit der Walzwerke an Fertigerzeugnissen bei Doppel- schicht . . . . . in Tonnen	23 591 876	18 216 728
Anzahl der Fabriken für geschnittene Nägel . . . . .	43	55
„ „ Nägelmaschinen . . . . .	3 385	4 544
„ „ Drahtstiften-Fabriken (im November 1901 64 fertig, 3 im Bau und 2 im Umbau) . . . . .	64	79
Anzahl der Bessemer-Stahlwerke . . . . .	35	42
„ „ Converter . . . . .	81	95
Jährliche Leistungsfähigkeit dieser Bessemer-Converter an Blöcken und directem Formguß . . . . . in Tonnen	13 145 000	10 722 000
Anzahl der Clapp-Griffiths-Stahlwerke . . . . .	1	2
„ „ Converter . . . . .	1	3
„ „ Robert-Bessemer-Stahlwerke . . . . .	2	1
„ „ Converter . . . . .	3	2
„ „ Tropenuss- und anderen Klein-Bessemer-Stahlwerke . . . . .	9	—
„ „ Converter . . . . .	15	—
„ „ betriebsfähigen Siemens-Martin-Stahlwerke . . . . .	112	99
„ „ im Bau begriffenen „ . . . . .	12	—
„ „ Siemens-Martin-Oefen (403 fertig, 50 im Bau) . . . . .	403	281
Jährliche Leistungsfähigkeit der fertigen und im Bau begriffenen Siemens-Martin- Oefen . . . . . in Tonnen	8 422 386	3 578 696
Anzahl der betriebsfähigen Tiegelgußstahlwerke . . . . .	45	45
„ „ im Bau begriffenen „ . . . . .	3	—
„ „ Schmelztiegel in den betriebsfähigen Werken . . . . .	2 896	2 952
Jährliche Leistungsfähigkeit derselben an Blöcken und Formguß . . . . . in Tonnen	177 800	179 800
Anzahl der betriebsfähigen Weißblech- und Mattblech-Werke . . . . .	55	69
„ „ im Bau befindlichen „ . . . . .	7	1
„ „ Werke mit directer Gewinnung schmiedbaren Eisens aus den Erzen . . . . .	2	4
Jährliche Leistungsfähigkeit derselben an Blöcken und Knüppeln bei Doppel- schicht . . . . . in Tonnen	6 172	4 140
Anzahl der Werke, welche Luppen aus Roheisen und Schrott darstellen . . . . .	8	10
Jährliche Leistungsfähigkeit derselben an Luppen bei Doppelschicht in Tonnen	25 984	30 486

## Das Cartellwesen.

Von H. A. Bueck in Berlin.\*

Die „Zeitschrift für Socialwissenschaft“ des Professors Julius Wolff in Breslau brachte im vorigen Jahre einen Aufsatz, der mit folgendem Satze eingeleitet wurde: „Die intensive technische Ausnutzung der Naturkräfte und die Erschließung fast aller Länder der Erde für die Besiedelung durch den Menschen des europäo-amerikanischen Culturkreises hat innerhalb verhältnismäßig kurzer Zeit für die modernen Völker vollständig veränderte Lebensbedingungen geschaffen.“

In der That, wohin wir den Blick wenden, haben die außerordentlichen Culturfortschritte des 19. Jahrhunderts die Grundlagen des Wirthschaftslebens vollständig verändert; auf allen Gebieten treten neue Formen hervor, die besonders hervorgehoben worden sind durch die Entwicklung und Umgestaltung des Verkehrs, sowie durch die gewaltige Vermehrung der Erzeugung von Gütern und Waaren aller Art. Diese auf der intensiven technischen Ausnutzung der Naturkräfte beruhende Gütererzeugung vortheilhaft zu verwerten, für die Waarenmengen Absatz zu schaffen, ist eine der grüsten und schwierigsten Aufgaben der Volkswirtschaft.

Dabei können wir uns der Wahrnehmung nicht entziehen, daß, trotz der fortschreitenden Erschließung und Besiedelung fast aller Länder der Erde durch die alten Culturvölker, der Absatz der erzeugten Producte — ich spreche hier nur von den Industrieerzeugnissen — sich glatt und durchaus lohnend nur in besonders günstigen Zeiten vollzieht, die sogar zuweilen den Anschein erwecken, als ob die Erzeugung dem Verbräuche nicht genüge. Solche Zeiten rufen regelmäßig neue Productionsstätten hervor, durch welche die Möglichkeit der Erzeugung von noch mehr Gütern und Waaren dauernd gesteigert wird. Für gewöhnlich aber ist es unzweifelhaft, daß die Zunahme des Verbrauches mit der Zunahme der Gütererzeugung, zum mindesten mit der vorhandenen Möglichkeit, die Masse der Waaren fast beliebig zu vermehren, nicht gleichen Schritt hält.

Die Schwierigkeit, unter diesen Umständen die Erzeugnisse vortheilhaft abzusetzen, ruft den scharfen Wettbewerb der Producenten zunächst auf dem eigenen inländischen Markte, dann aber auch um den Absatz auf dem Weltmarkt hervor, ein Kampf, der immer schwerer

wird, je weiter sich die Industrien ausbreiten und je mehr Länder Industrieerzeugnisse über ihren eigenen Bedarf hervorbringen.

Man hat nach Mitteln gesucht, diesen Kampf um den Absatz, der häufig mit schweren, die Sicherheit der Existenz untergrabenden Verlusten verbunden ist, zum mindesten so weit er sich auf dem inländischen Markte abspielt, einzuschränken und man glaubt ein solches gefunden zu haben in Vereinigungen der Producenten, die bekannt sind unter der Bezeichnung Conventionen, Cartelle, Syndicate oder Trusts.

Solche Vereinigungen bestehen in Deutschland seit langen Jahren, man kannte sie jedoch kaum, nur selten wurde von ihnen gesprochen und nur ab und zu wurde ihr Wirken von unbetheiligten Kreisen bemerkt. Erst in neuerer Zeit, als sich die großen Vereinigungen der Producenten von Rohstoffen und Halbfabricaten bildeten, deren Formen eine gewisse Öffentlichkeit bedingten, begann sich auch die Öffentlichkeit mehr mit ihnen zu beschäftigen. Das geschah besonders lebhaft, als Oberflächlichkeit des Urtheils, Unverstand und Agitationsbedürfnis sich vereinigten, um die Schuld an einer in Wirklichkeit nicht vorhandenen Kohlennoth auf das rheinisch-westfälische Kohlsyndicat zuwälzen. Gegenwärtig bestehen in Deutschland etwa 300 Cartelle, von denen rund 80 von Händlern, die übrigen von Industriellen gebildet werden; ihre Form und Organisation ist sehr verschieden und demgemäß auch ihre Wirkung.

Die sogenannte „Preisconvention“ ist die unvollkommenste Form dieser Vereinigungen: sie beschränkt sich zunächst darauf, ihren Mitgliedern die Innehaltung gewisser Preise zu empfehlen und geht in der weiteren Entwicklung dazu über, die Mitglieder, unter Strafandrohung, auf bestimmte Preise zu verpflichten. Diese Preisconventionen sind bei steigender Conjunctur wirkungsvoll, beim Niedergange und bei stockendem Absatz brechen sie fast regelmäßig zusammen, da es immer Mitglieder giebt, die von der Noth gezwungen werden, Absatz auch mit Unterbietung der Preise zu suchen.

Eine wesentlich vollkommenere Form haben die Cartelle, die durch Contingentirung der Absatzantheile und durch Freigabe derselben je nach der Aufnahmefähigkeit des Marktes, dieser auch die Production anpassen und damit Einfluß auf die Gestaltung der Preise gewinnen. Solche Cartelle erfüllen schon mehr die den industriellen

\* Vorgetragen in der „Eisenhütte Oberschlesien“ in Beuthen am 4. Mai 1920.



Vereinigungen dieser Art zufallenden volkswirtschaftlichen Aufgaben. Die Belassung des Verkaufs in den Händen der einzelnen Mitglieder führt aber auch in diesen Cartellen zu Mifsständen, die ihre volle Wirksamkeit häufig beeinträchtigen.

Die in Deutschland bekannte vollkommenste Form dieser Vereinigungen sind die Syndicate mit gemeinsamer Verkaufsstelle, entweder nur für den inländischen Markt oder auch für den Absatz nach außen. Auch in diesen Syndicaten werden die Antheile der Mitglieder am Absatz contingentirt; ihren Einfluß auf die Preisgestaltung gewinnen sie aber hauptsächlich durch das der Centralstelle eingeräumte Recht, die Production der einzelnen Mitglieder je nach der Aufnahmefähigkeit des Marktes einzuschränken oder freizugeben. Als Typus dieser vollkommener Vereinigungen kann das rheinisch-westfälische Kohlsyndicat angesehen werden. Sie sind in der Lage, den ihnen zufallenden volkswirtschaftlichen Aufgaben in höherem Maße gerecht zu werden, die wesentlich darin bestehen, die Production nach Maßgabe des Verbrauches zu regeln, die Preise in ein richtiges Verhältnis zu den Selbstkosten zu bringen, große Preisschwankungen zu verhindern und damit auch den Arbeitern eine regelmäßiger gutgelohnte Arbeit zu sichern. In welchem Maße diese, auch im Gesamtinteresse der nationalen Wirtschaft liegenden Zwecke erreicht werden, ist natürlich von der Leitung dieser Syndicate abhängig.

Der Hauptzweck aller dieser Vereinigungen bleibt immer, ihren Mitgliedern einen angemessenen Gewinn zu sichern. In ihrer vollkommener Form haben sie die Macht dazu. Mit Bezug auf das Gesamtinteresse kommt es darauf an, wie diese Macht geübt wird.

Die syndicirten Erzeuger eines Rohproducts und von Halbfabricaten werden ihre Interesse am besten wahren, wenn sie mit größter Sorgfalt auch auf die Interessen ihrer Abnehmer bedacht sind; in deren Stärke liegt ihr Vortheil. Man sollte annehmen, daß dies zu erkennen nicht schwer sei. Dennoch kann nicht gelengnet werden, daß knrzsichtige Wahrnehmung augenblicklicher Vortheile einzelne Syndicate dazu geführt hat, ihre Macht zu mißbrauchen. Durch solchen Mißbrauch der Macht werden die im allgemeinen Interesse liegenden günstigen Wirkungen des Cartellwesens in den Hintergrund gedrängt; es wird die Gegnerschaft der Cartelle hervorgerufen und gestärkt.

Der Mißbrauch der Macht ist jedoch nur bei ansergewöhnlich günstiger Coniunctur möglich; in gewöhnlichen Zeiten ist die Macht der Cartelle beschränkt, zumeist durch die Schwierigkeit beim Absatz, unter Umständen auch durch den Einfluß der außerhalb der Vereinigung gebliebenen Betriebe, wesentlich auch durch die

Möglichkeit der Einfuhr oder den thatsächlichen Vollzug derselben.

Eine weitere Einschränkung erleidet die Macht der Cartelle durch den Umstand, daß jeder Betrieb eine gewisse Menge produciren muß, deren Minderung ihn der Gefahr aussetzt, durch steigende Herstellungskosten mehr zu verlieren, als was durch die von dem Cartell hochgehaltenen Preise gewonnen werden könnte.

Die thunlichste Ausnutzung der Productionsmittel behufs Ermäßigung der Herstellungskosten zwingt eine so vorgeschrittene Industrie, wie die deutsche, überhaupt mehr, theilweise sehr viel mehr zu erzeugen, als der inländische Markt aufnehmen kann. Daher sind die meisten Betriebe, gleichviel ob sie cartellirt oder nicht cartellirt sind, auf die Ausfuhr angewiesen.

Es kann als Regel angenommen werden, daß an den ausgeführten Erzeugnissen im Durchschnitt weniger verdient wird, als bei den im Inlande abgesetzten, d. h. es wird fast regelmäßig zu billigeren Preisen nach dem Auslande verkauft. Die Lage des Weltmarktes kann aber auch bedingen, daß der Export gar keinen Gewinn läßt, oder daß er sogar nur mit Verlust zu ermöglichen ist.

Diese Verhältnisse gestalten sich für die gesammten Werke eines großen Industriezweiges gewöhnlich gleichmäßig. Unter gewissen Umständen kann das Cartell jedoch seinen Mitgliedern die Ausfuhr erleichtern, ihnen einen gewissen Vorsprung vor den anderen verschaffen. Wenn es ihm gelingt, die Preise im Inlande auf einer gewissen Höhe zu halten, so können diese Preise wie Exportprämien wirken. Das Cartell kann seine Mitglieder aber auch für den Absatz zu billigeren Preisen auf dem Weltmarkt behufs Entlastung des Inlandsmarktes direct entschädigen, es kann direct Exportprämien zahlen.

Gegen diese Verhältnisse richten die Gegner des Cartellwesens besonders lebhaft ihre Angriffe und in Bezug auf die öffentliche Meinung unverkennbar nicht ohne Erfolg. Der billigere Verkauf nach dem Auslande ist schon immer der Industrie zum Vorwurf gemacht worden, die vorerwähnten Umstände tragen dazu bei, ihn zur schweren Anklage gegen die Cartelle zu erheben.

In der Allgemeinheit erhoben sind diese Vorwürfe durchaus verfehlt. Ich habe bereits angedeutet, daß ein gewisser Umfang der Production nothwendig ist, um die Selbstkosten in richtigem Verhältnis zur Herstellung zu halten. Die Selbstkosten sinken mit Ausdehnung der Production. Deckt der Absatz im Inlande zu marktgängigen Preisen die Generalspesen, so kann selbst noch mit Gewinn oder doch ohne Verlust in das Ausland verkauft werden, wenn nur die Kosten der Materialien, der Arbeit und der Versendung zur Berechnung gelangen. Um das Steigen der

Selbstkosten durch Aufrechterhaltung der notwendigen Produktionsmenge zu verhindern, kann es sogar vortheilhaft für den Betrieb sein, den im Inlande nicht abzusetzenden Theil mit Verlusten in das Ausland abzugeben. Geschähe dies nicht, so würde die Erhöhung der Selbstkosten entweder die Steigerung der Inlandspreise oder die Einstellung der Betriebe und damit das Anfhören des Wettbewerbes bedingen. In beiden Fällen würde das Ergebnis für den Verbraucher im Inlande die Vertheuerung der betreffenden Verbrauchsartikel sein. Der Export zu niedrigeren Preisen ist daher eine mit Nothwendigkeit aus der Natur der Verhältnisse hervorgehende Erscheinung; nur Unkenntnis und Agitationsbedürfnis können ihn zum Angriffspunkt gegen die Industrie überhaupt oder gegen die Cartelle insbesondere machen.

Es kann freilich nicht in Abrede gestellt werden, dafs die Cartelle im allgemeinen in der Lage sind, die Preise im Inlande höher zu halten, als es der uncartellirten Industrie gelingen würde, und dafs damit den cartellirten Industrien der billigere Verkauf in das Ausland, die Unterbietung des Weltmarktpreises erleichtert wird. An und für sich würde darin kein Nachtheil zu erblicken sein, im Gegentheil, die Vermehrung der Arbeit im Inlande wirkt befruchtend auf die Gesamtwirtschaft. Hier tritt jedoch, soweit die Rohstoffe und Halbfabricate in Betracht kommen, das Verhältnifs der verarbeitenden, auch auf den Export angewiesenen Industrien in den Vordergrund. Diesen wird die Ausfuhr erschwert einmal durch die Hochhaltung der Inlandspreise für ihre Hilfsstoffe seitens der betreffenden Syndicate, zum anderen durch den billigeren Verkauf dieser Materialien an ihre Concurrenten im Auslande.

Diese Nachtheile können von den verarbeitenden Industrien theilweise oder ganz dadurch wett gemacht werden, dafs sie sich selbst zu Cartellen zusammenschliessen; das ist jedoch schwierig, theilweise ganz unmöglich. Ihrer ganzen Natur nach eignen sich am besten zur Cartellirung die Betriebe zur Förderung der Rohmaterialien und zur Herstellung von Halbfabricaten. Diese Betriebe bieten an und für sich Aussicht auf Erfolg nur bei grossem Umfange, sie sind meistens an locale Verhältnisse gebunden und erfordern sehr grofse Kapitalien, ihre Zahl ist daher beschränkt, beschränkt ist auch die Verschiedenartigkeit ihrer Erzeugnisse. Die Gröfsartigkeit der Betriebe bedingt auch, dafs ihre Leitung gewöhnlich befähigt ist, die maafsgebenden Verhältnisse mit weitem Blick zu erkennen und zu erfassen. Alle diese Momente erleichtern die Cartellirung wesentlich.

Anders liegen die Verhältnisse bei den verarbeitenden Industrien. Bei den sogenannten schweren Industrien treffen einige der vor-

bezeichneten günstigen Umstände auch noch zu; die Cartellirung vollzieht sich unter ihnen, wenn auch schwerer, so doch thatsächlich. Die Schwierigkeiten aber vermehren sich, je mehr der Werth des Materials hinter dem Werthe der Arbeit und der Verfeinerung zurücktritt; denn damit nimmt die Zahl der Betriebe zu, ebenso wie die Verschiedenheit ihres Umfanges und ihrer Erzeugnisse. Diese Verhältnisse machen in vielen Fällen die Cartellirung der verarbeitenden Industrien unmöglich. In der Textilindustrie mit ihren tausenden Betrieben, in denen dieselben Erzeugnisse in vielfacher Abstufung von kleinen, fast handwerksmäfsigen Betrieben und von grofsen, Tausende von Arbeitern beschäftigenden Werken hergestellt werden, ist die Cartellbildung bisher nur in wenigen Fällen und mit zweifelhaftem Erfolge versucht worden.

Auch in anderer Beziehung sind die leichteren verarbeitenden Industrien im Nachtheil. Die schweren Betriebe sind mit Erfolg bestrebt, die Vertheuerung ihres Materials dadnach auszugleichen, dafs sie die Förderung der Rohstoffe und deren Verarbeitung zu ihren Halbfabricaten mit sich vereinen. Dieser Vorgang vollzieht sich gerade in neuerer Zeit mit der intensiven Wirksamkeit der Cartelle in grossem Umfange. Auf diesen Vortheil müssen die leichteren Industrien verzichten. Eine Maschinen- oder Nadel-fabrik, ein Stanzwerk oder eine Kesselschmiede, die sehr bedeutende, sogenannte Kleinenindustrie kann sich nicht Kohlenzeche, Erzbergwerk, Hochöfen und ein Walzwerk zur Herstellung ihres Materials halten.

Daher ist im grofsen und ganzen die Lage der auf Export angewiesenen verarbeitenden Industrien durch das Cartellwesen erschwert worden. Das wird von den Cartellen der Rohstoffe und Halbfabricate auch erkannt; sie gewähren den verarbeitenden Industrien daher Preisnachlässe in der Form von Exportbouifications. Diese haben aber mehr den Charakter von Palliativmafsregeln und können daher nicht als feste, sichere Grundlage für die verarbeitenden und exportirenden Industrien gelten.

Hauptsächlich aber wird das Cartellwesen im ganzen angegriffen mit dem Vorwurf, dafs sein Wesen auf die Vertheuerung der Verbrauchsgegenstände gerichtet ist. Dieser Vorwurf ist unberechtigt, wenn die Vertheuerung lediglich den Ersatz der Herstellungskosten und die Erzielung eines angemessenen Gewinnes bezweckt. Niemand ist berechtigt zu verlangen, dafs der Producent ihm die Gegenstände seines Verbranches ohne Gewinn oder gar mit Verlust liefere; das geschieht oft genug infolge des uneingeschränkten Wettbewerbes. Diesen stetig zu vermehren ist die Tendenz der ganzen Gestaltung des modernen Wirtschaftslebens. Der uneingeschränkte Wettbewerb mufs daher

über kurz oder lang zur Minderung der Lieferung, zur Verkleinerung des Angebotes führen, denn die mit Verlust arbeitenden Werke müssen den Betrieb einstellen. Damit wird die Vertheuerung der Verbrauchsgegenstände, nur auf anderem Wege, herbeigeführt. Dieser Kreislauf vollzieht sich unter schweren Schwankungen und Verlusten und unter empfindlichen Nachtheilen auch für die Gesamtheit, er tritt als Krisen, die wir so tief beklagen, in die Erscheinung. Man hat sie lange als eine von unserer modernen Produktionsweise untrennbare Erscheinung betrachtet. Der neuesten Zeit ist es vorbehalten, eine neue Wirtschaftsform, die Cartelle, zu finden, die in ihrer Vervollkommenheit sicher dahin gelangen wird, durch Regelung der Production und des Absatzes die verheerenden Folgen des uneingeschränkten Wettbewerbes zu beseitigen, die Krisen abzuschwächen oder ganz zu beseitigen und dadurch die Gesamtwohlfahrt zu fördern.

Dennoch kann, von richtigen volkswirtschaftlichen Grundsätzen ausgehend, nicht in Abrede gestellt werden, daß die möglichst billige Befriedigung des Bedarfes eine der wesentlichsten Vorbedingungen für die Wohlfahrt und den Culturfortschritt der Gesamtheit ist. Hier liegt unverkennbar ein Gegensatz zu dem Wirken der Cartelle vor, der andauern wird, so lange deren jetzige Form es ihnen in der Hauptsache nur ermöglicht, durch ihre Einwirkung auf die Preise den Bestand der Betriebe, der Industrien, zu sichern.

Es bestehen demnach zwei mit unserem Cartellwesen in seiner jetzigen Form verbundene Schattenseiten, die Erschwerung des Exportes der verarbeitenden Industrien und die Vertheuerung der Gegenstände des Verbrauches. Wenn man auch vollkommen berechtigt ist, anzunehmen, daß diese Schatten durch die allgemeinen volkswirtschaftlich günstigen Wirkungen der Cartelle ausgeglichen werden, so verlohnt es sich doch zu fragen, ob sie unbedingt mit dem Cartellwesen verbunden sind, bezw. ob sich nicht vollkommene Formen finden lassen, bei denen, unter Vermeidung jener Schatten oder Nachtheile, dieselben volkswirtschaftlichen Zwecke erreicht werden können.

Der Bestand der Betriebe durch Sicherung eines angemessenen Ertrages kann auf zwei verschiedenen Wegen erreicht werden: Erstens durch die entsprechende Beeinflussung der Preisgestaltung, das ist der von den deutschen Cartellen hauptsächlich verfolgte Weg; zweitens durch Ermäßigung der Selbstkosten auf dem Wege der Verbesserung der Betriebe, der technischen und kaufmännischen Leitung und der Arbeitstheilung unter Berücksichtigung der gegebenen natürlichen und sonstigen Verhältnisse.

Auf diesem Gebiete haben die deutschen Cartelle bisher eine Einwirkung auf ihre Mit-

glieder kaum ausgeübt; in einigen Fällen haben sie nur zu Minderausgaben für die Verfrachtung geführt. Dagegen muß als eine Eigentümlichkeit der jetzigen Formen unseres Cartellwesens angeführt werden, daß sie die dauernde Erhaltung auch solcher Betriebe sichern, deren Existenzberechtigung angezweifelt werden kann wegen allgemeiner Rückständigkeit oder des Mangels irgendwelcher nothwendigen Vorbedingungen oder aus anderen Gründen. Durch solche Werke wird die Gesamtleistung der betreffenden cartellirten Industrie, gegen das Interesse der Allgemeinheit, herabgedrückt. Ich könnte ganz bestimmte Fälle anführen, in denen das Cartell, mit Rücksicht auf die rückständigen Betriebe, die Preise höher halten mußte, als es im Interesse der vollkommeneren Betriebe erforderlich gewesen wäre.

Eine Form der Cartelle, welche in erster Reihe und hauptsächlich die Ermäßigung der Selbstkosten im weitesten Sinne bezweckt und durchführt, auf sie gestützt die Gewinne steigert und so den Bestand der Production und deren fortschreitende Entwicklung sichert, eine solche Form würde die vollkommene sein.

Diese Form scheint in dem amerikanischen Trust gefunden zu sein.

Das Cartellwesen hat sich in den Vereinigten Staaten sehr schnell entwickelt. Auch dort richtete sich gegen dasselbe die öffentliche Meinung mit außerordentlicher Schärfe. Gegen Ende der 80er Jahre erliefen von den 51 Staaten der Union 27 Specialgesetze gegen die Cartelle und Trusts, 15 Staaten änderten sogar ihre Verfassung,\* um das Cartellwesen zu bekämpfen, und im Jahre 1890 erließ zu dessen Unterdrückung die Bundesregierung ein Antitrust-Gesetz. Und was war der Erfolg? Die äußeren Formen der Cartelle und Trusts änderten sich, ihr Wesen aber blieb unverändert. Das war natürlich. Die Erfolglosigkeit derartiger gesetzgeberischer Eingriffe hat darin seinen Grund, daß die Exactheit der gesetzgeberischen Technik, gegenüber der Mannigfaltigkeit und Wandelbarkeit der Formen des Cartell- und Trustwesens, vollständig versagt. Man kann dieselbe Erscheinung auch bei anderen Gesetzen beobachten, die den Zweck haben, regelnd und einschränkend in das wirtschaftliche Leben einzugreifen.

In den Vereinigten Staaten wurde sehr bald die Form der Cartellirung, das heißt die Vereinigung selbständiger Unternehmungen verlassen; man ging dazu über, sie in der Form der Trusts zu großen Unternehmungen zu vereinen.

Im Jahre 1899 bestanden in den Vereinigten Staaten 81 solcher Trusts mit einem Gesamt-

\* Dr. Louis Katzenstein „Die Trusts in den Ver. Staaten.“ Volkswirtschaftliche Zeitschriften u. s. w. Berlin. Leonhard Simeon, Heft 176 für 1900.

kapital von 1838,5 Millionen Dollars, etwa  $7\frac{1}{2}$  Milliarden Mark. Von diesen Trusts sind am meisten bekannt geworden der Petroleum- und der Zuckertrust, in neuester Zeit aber haben die Trustbildungen auf dem Gebiete der Eisen- und Stahlindustrie die allgemeine Aufmerksamkeit besonders auf sich gelenkt. Am 9. April 1898 bildete das große Bankhaus Pierpont Morgan aus sechs großen Gesellschaften die Federal Steel Company, die besonders den Einfluß der großen Carnegieschen Werke gefährdete. Carnegie nahm den Kampf auf, indem er am 24. März 1900 aus 27 Gesellschaften die Carnegie Co. bildete. Morgan erwieh sich aber als der Stärkere und bereits am 25. Februar 1901 trat Carnegie seine Company an die Federal Steel Company ab. Beide Gesellschaften wurden vereinigt und bilden jetzt die United States Steel Corporation mit einem Kapital an Actien, Vorschlagsactien und Schuldverschreibungen von 1374 Millionen Dollars — rund  $5\frac{1}{2}$  Milliarden Mark. Ihr gehören stark  $\frac{2}{3}$  aller Eisen und Stahl erzeugenden und verarbeitenden Werke der Vereinigten Staaten an, sie umfaßt alles, was zu dieser Erzeugung erforderlich ist, von den Eisenstein- und Kohlenlagern und dem Besitz der Transportmittel zu Wasser und zu Lande in weitestem Umfange ab bis zur Fertigstellung der am weitesten vorgeschrittenen Erzeugnisse. Dieser Stahltrust beschäftigt jetzt rund 300 000 Arbeiter.

Die Leitung dieses Riesenunternehmens liegt in der Hand eines Directoriums, an dessen Spitze der bekannte Mr. Schwab steht. Trotz weitgehender Decentralisation ist doch eine einheitliche.

Nach allen von den verschiedensten Seiten vorliegenden Berichten ist das ganze Streben der Leitung auf die Herabdrückung und Ermäßigung der Herstellungskosten gerichtet; in dieser Beziehung sichert die ganze Anlage des Unternehmens die größten Erfolge.

Der Besitz großer, verschiedenartiger Erzlager erleichtert und sichert die richtige Vertheilung an die Werke nach Maßgabe der Specialität ihrer Erzeugung zu den denkbar niedrigsten Kosten. Die einheitliche Leitung der Transportmittel — die Gesellschaft besitzt 125 Dampfer auf den großen Binnenseen und sechs große und viele kleine Eisenbahnlinien — ermöglicht die höchste Ausnutzung des Systems der Massentransporte und die Vermeidung jeden Verlustes an Zeit und Kraft. Die in dieser Weise erzielten Ersparnisse müssen natürlich dem Gesamtertrag der Gesellschaft zu gute kommen.

Das größte Gewicht wird aber auf die Theilung der Arbeit gelegt. Mit größter Sorgfalt wird geprüft und festgestellt, welcher Gegenstand von den bis dahin hergestellten Fabricaten von dem

betreffenden Werke, nach Maßgabe seiner Lage zum Bezuge der Rohmaterialien und Halbfabricate, zum Absatz oder mit Bezug auf sonstige Eigenthümlichkeiten, mit dem größten Nutzen hergestellt werden kann, und auf diesen Gegenstand wird die ganze Kraft des Werkes concentrirt. Das erfordert natürlich große Umänderungen im Bau und in den maschinellen Einrichtungen der Werke; wenn man aber erfährt, daß bei dem Rechnungsabschluß für das erste Geschäftsjahr 40 Mill. Doll., also mehr als 160 Mill. Mark, lediglich für maschinelle Einrichtungen ausgeworfen worden sind, so wird man einen Begriff von der Energie bekommen, mit der die Ziele der Gesellschaft verfolgt werden.

Ungeeignete Betriebe werden überhaupt stillgelegt. Nach diesem Princip wird auch in andern amerikanischen Trusts verfahren. Die Spritfabriken der Vereinigten Staaten hatten eine starke Ueberproduction, sie schlossen sich zu einem Cartell zusammen und schränkten die Erzeugung bis auf 28 % ihrer vollen Leistungsfähigkeit ein. Damit war aber für zahlreiche Fabriken eine so große Steigerung der Selbstkosten verbunden, daß sie nicht bestehen konnten. Nun wurde ein Trust gebildet, der die sämtlichen Fabriken übernahm, von den über 80 bestehenden aber nur zwölf der bestgelegenen und eingerichteten in Betrieb liefs, diese aber so forcierte, daß sie den gesamten Bedarf decken und große Gewinne bringen.

Es ist selbstverständlich, daß der Stahltrust auch die möglichst höchste technische Leistung zu erzielen sucht. Zu diesem Zwecke sind aus den besten zur Verfügung stehenden Kräften für jede Hauptbranche Commissionen gebildet, die sorgfältig und streng darüber zu wachen haben, daß kein Werk hinter der Durchschnittsleistung der sechs besten Werke zurückbleibt. Daß eine solche Ueberwachung die bei den einzelnen Werken an leitender Stelle stehenden Personen zum Wettstreit und zur höchsten Leistung anspornen muß, liegt auf der Hand.

Die weitgehende Specialisirung der Arbeit und die Vollkommenheit der technischen Einrichtung muß natürlich die Productivität der einzelnen Arbeiter und damit deren Einkommen erhöhen, ohne daß die Betriebskosten dadurch gesteigert werden.

Es ist bekannt, daß beim Walten des uneingeschränkten Wettbewerbes der Absatz unter Umständen sehr schwierig ist und kostspielige Einrichtungen erfordert. Jedes bedeutendere selbständige Werk muß an den wichtigeren Plätzen des In- und Auslandes seine eigenen Agenten unterhalten, zahlreiche Reisende werden ausgeschiedt, um den Absatz zu fördern oder auch nur die Fühlung mit den Abnehmern zu erhalten. Die Trusts arbeiten auch in dieser Beziehung leichter und billiger.

Der Präsident der nordamerikanischen Vereinigung der Reisenden hat vor der Commission der Bundesregierung ausgesagt, dafs Infolge der Trustbildungen 35 000 Reisende ihre Stellen verloren hätten und 25 000 in ihrem Gehalt herabgesetzt seien. Er schätzt den Verlust, den die Reisenden erlitten, in einem Jahre auf 240 Millionen Mark und den der Hôtels, die sie besuchten, auf 80 Millionen Mark in einem Jahre.

Dafs der Stahltrust bei seinem gewaltigen Umfange in der Lage ist, auch die Versendung seiner Erzeugnisse in vollkommener und billigster Weise zu organisiren, unterliegt keinem Zweifel.

Nach alledem erscheint es nicht unglauwürdig, wenn die „Newyorker Handelszeitung“ vom 3. März d. J. bei Besprechung der Bilanz des Stahltrust für die ersten 9 Monate, die beiläufig einen Reingewinn von rund 215 Millionen Mark ergab, mittheilt, dafs in einem grofsen Betriebszweig allein die Kostenersparnifs 83 Millionen betragen habe.

Ich habe diese Verhältnisse etwas eingehender dargelegt, um zu zeigen, dafs eine so umfassende Vereinigung industrieller Werke in der Form der Trusts, also in einer Hand, wohl in der Lage ist, die Selbstkosten auf eine, unter gewöhnlichen Verhältnissen unerreichbar niedrige Stufe herabzudrücken und viel mehr dadurch, als durch die Hochhaltung der Preise, einen angemessenen Ertrag zu sichern.

Unverkennbar haben diese grofsen Trusts die Macht, die Preise im Inlande über Gebühr zu erhöhen und damit die Gesamtheit zu schädigen, damit aber würden sie sich selbst den gröfsten Schaden zufügen; denn mit übertriebenen Preisen laufen sie Gefahr, sich Concurrenz im Inlande grofszuziehen und ihre Abnehmer zu schwächen. Es ist anzunehmen, dafs Männer, die imstande sind, so gewaltige Unternehmungen zu leiten, auch weitsichtig genug sein werden, jene Gefahren zu erkennen.

Der Stahltrust scheint mit Bemessung seiner Preise sehr vorsichtig zu Werke zu gehen. Die N. Y. H. Z. vom 29. März berichtet, dafs trotz der Knappheit des Eisens, die eine nicht unbedeutende Einfuhr erfordert habe, Roheisen doch einige Dollar niedriger stehe als zur Zeit der vorhergegangenen Depression; sie schreibt diesen Umstand der vorsichtigen und conservativen Preispolitik des Stahltrust zu.

Wenn der Trust seine Macht aber nur soweit ausnützt, um sich angemessene Preise auf dem Inlandsmarkte zu sichern, so wird er mit Hilfe dieser und der weitgehenden Ermäßigung der Selbstkosten nun so mehr in der Lage sein, die Ausfuhr zu fördern und die Weltmarktpreise zu unterbieten. Auf dieses Ziel richten sich die Bestrebungen der Leitung des Trust hauptsächlich. Bei einer Unterredung mit dem Bericht-erstatte der Köln. Zeitung hat der Präsident

Schwab zwar zugegeben, dafs Deutschland den Versuch machen könne, sich durch Zölle gegen eine zu starke Einfuhr aus Amerika zu schützen, aber mit voller Zuversicht auf das Gelingen die Absicht ausgesprochen, der deutschen Eisen- und Stahlindustrie die Ausfuhr vollständig abzuschneiden. Ich halte es nicht für ausgeschlossen, dafs der Stahltrust dazu instande sein wird, da seine Form und innere Organisation ihn befähigt, bei äußerster Herabdrückung der Selbstkosten die denkbar höchste Leistungsfähigkeit seiner Betriebe zu erreichen. Auf dem Weltmarkt siegt unbedingt, wer die Waare mit den niedrigsten Selbstkosten herzustellen vermag. Es wird jetzt viel von der amerikanischen Gefahr gesprochen: diese Gefahr geht hauptsächlich von den Trusts aus und sie ist sehr grofs.

Der Trust ist daher geeignet, ohne besondere Belastung des Verbrauchs und ohne Gefährdung der verarbeitenden, auf den Export angewiesenen Industrien, den Bestand der in ihm zusammengeschlossenen Betriebe, die Rentabilität der in ihnen angelegten Kapitalien und die Stetigkeit lohnender Arbeit dauernd zu sichern und zu grofsen Preisschwankungen und Krisen abzuschwächen oder gänzlich zu verhindern.

Der Trust scheint demgemäß die bisher bekannte vollkommenste Form des Cartellwesens, die Form der Zukunft zu sein.

Diese Form beginnt sich bereits in England auszubreiten. In den letzten Wochen sind sechs Fabriken für die Herstellung von rollendem Eisenbahnmateriale in der Form des Trusts zu der Metropolitan Amalgamated Railway-Carriage and Wagon Company vereinigt. Es besteht ein Trust der Zwinereien. Der Trust für Nähgarn hat sogar einen internationalen Charakter angenommen. Ihm widerstreben noch die deutschen Fabriken, er hat daher schlechte Geschäfte gemacht. Daher hat der Trust beschlossen, 300 Millionen Mark aufzuwenden, um jede Concurrenz zu unterdrücken.

Ob die Form der Trusts sobald auch in Deutschland zur Anwendung gelangen wird, mufs dahingestellt bleiben. Zunächst scheint in Deutschland die genügend kapitalkräftige und unternehmungslustige Hand zu fehlen. Es ist jedoch nicht zu übersehen, dafs die Vereinigung zahlreicher, früher selbständiger kleinerer Betriebe zu grofsen Unternehmungen in der rheinisch-westfälischen Kohlenindustrie als ein Anfang in der Richtung der Trustbildung erscheinen kann; zum mindesten sind die mit dieser neuen Form zu erzielenden wirthschaftlichen Erfolge bei jenen Unternehmungen theilweise bereits deutlich erkennbar.

Es ist erwähnt worden, dafs die Gesetzgebung in den Vereinigten Staaten gegen die Cartelle und besonders gegen die Trusts, jedoch vergeblich, angewendet worden ist. In der

öffentlichen Meinung werden sie fortanerd stark angefeindet. Bei der letzten Präsidentenwahl wurde der Kampf gegen die Trusts als zugkräftiges Agitationsmittel von den beiden großen politischen Parteien kräftig ausgenutzt.

Der jetzige Präsident der Vereinigten Staaten hat eine entgegengesetzte Stellung eingenommen; in seiner Botschaft erklärte er, daß ein großer Theil der Feindschaft gegen die Trusts gänzlich unberechtigt sei; anstatt sie zu bekämpfen, müßte ihr Bestand durch die Gesetzgebung gesichert werden. Der Präsident ist unverkennbar von der Ueberzeugung durchdrungen, daß die Kraft, durch welche die Ueberlegenheit der Wirtschaftsthätigkeit der Vereinigten Staaten über diejenigen der alten Cultur- und Industrieländer sich geltend zu machen beginnt, von den Trusts ausgehe.

Auch in Deutschland wird von den politischen Parteien und einem großen Theil der öffentlichen Meinung das Eingreifen der Gesetzgebung in das Cartellwesen verlangt. Ueber allgemeine Redensarten ist man dabei nicht hinausgekommen. Selbst die lautesten Rufer im Streite haben nicht vernocht anzugeben, wie die gesetzliche Regelung und Beaufsichtigung des Cartellwesens praktisch auszuführen sei. Daher wird zunächst mit großem Nachdruck die Anstellung einer amtlichen Enquête über das Cartellwesen gefordert. Die Regierung scheint bisher nicht geneigt, gesetzgeberisch gegen das Cartellwesen vorzugehen. Darin ist jedoch keine Gewähr zu erblicken. Die neuere Geschichte lehrt, daß die maßgebenden Stellen in Deutschland der sogenannten öffentlichen Meinung und den in

ihr an die Oberfläche gelangenden Strömungen dauernden Widerstand nicht zu leisten vermögen. Eine Reihe der aus solchen Strömungen und Stimmungen in neuerer Zeit hervorgegangenen Gesetze — Gelegenheitsgesetze schlimmster Art — sind keine Ruhmesblätter in der Geschichte der Gesetzgebung des Reiches und der Einzelstaaten.

Zu einer Enquête wird es voraussichtlich kommen; einer solchen können die deutschen Cartelle getrost und kühl entgegensehen. Mir ist nicht bekannt, daß eines derselben die Öffentlichkeit zu scheuen hätte, es ist mir nur der Rechtstitel nicht bekannt, auf Grund dessen geschäftliche Vereinigungen vollkommen privater Art, nichts Anderes sind die Cartelle, gezwungen werden könnten, ihre geschäftlichen Angelegenheiten der Öffentlichkeit vorzulegen.

Daß Mißgriffe seitens unserer Cartelle vorgekommen sind, wird Niemand leugnen. Wo wäre aber, ohne solche, eine bedeutende neue Wirtschaftsform zur Entwicklung gelangt? Das Cartellwesen wird in seiner weiteren Entwicklung zu vollkommeneren Formen und damit mehr und mehr zur Beseitigung der zum Theil mit ihm verbundenen Mißstände gelangen. Trotz aller Gegnerschaft und allen Unverständes wird das Cartellwesen in seinen vollkommeneren Formen ein unentbehrlicher Factor in unserer modernen Volkswirtschaft werden und zur wesentlichsten Förderung des wirtschaftlichen Wohles und Gedeihens der Gesamtheit beitragen. Die Vereinigung der Cartelle und Syndicate im Centralverbaude deutscher Industrieller wird sicher die Erreichung dieses Zieles erleichtern und beschleunigen.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Vergleichende Statistik des Kaiserlichen Patentamtes für das Jahr 1901.\*

Die Patentanmeldungen haben im Jahre 1901 mit 3240 Stück oder fast 15% gegen das Vorjahr so erheblich zugenommen wie nie zuvor; 1869 betrugen sie 21 080, 1900 21 925 und 1901 25 195.

Insgesamt lagen 46 155 Anmeldungen vor. Von diesen wurden 23 275 erledigt, fast 4000 mehr als im Vorjahre. 10 508 Anmeldungen führten zur Patenterteilung = 45,1%, während von den übrigen Anmeldungen 4096 ausdrücklich zurückgenommen wurden, 527 durch Nichtzahlung der 1. Jahresgebühr, 1347 durch unbeantwortet gebliebenen Vorbescheid und 219 durch Nichtzahlung der Anmeldegebühr verfielen. Der Rest von 6578 der erledigten Anmeldungen wurde

durch rechtskräftig gewordenen Abweisungs- oder Versagungsbeschlufs der Anmelde- und Beschwerde-Abtheilungen zurückgewiesen. Die Zahl der in Kraft befindlichen Patente betrug Ende 1901 28 554, gegen 25 115 im Jahre 1900. Die Durchschnittsdauer eines Patentes hat auch im Jahre 1901 annähernd 5 Jahre betragen.

Bekannt gemacht wurden 11 925 Anmeldungen gegen 10 129 im Vorjahre. Gegen 1711 Anmeldungen wurden 2319 Einsprüche erhoben. Infolge Einspruchs wurden 209 Patente versagt und 258 eingeschränkt.

Beschwerden gingen im Jahre 1901 1939 gegen 1756 im Jahre 1900 ein. Ferner gingen 111 Nichtigkeitsanträge ein, gegen 118 im Vorjahre. Rechtskräftig vernichtet wurden gänzlich 20 und theilweise 4 Patente. 18 Nichtigkeitsklagen wurden abgewiesen. Das Patentamt entschied in 42 Fällen und das Reichsgericht in 21.

Die Zahl der Gebrauchsmusteraudmeldungen betrug im Jahre 1901 24 082 gegen 21 432 im Jahre 1900; sie ist höher gewesen als in jedem der Vorjahre. 20 700 Gebrauchsmuster wurden eingetragen,

\* Vgl. „Blatt für Patent-, Muster- und Zeichenwesen“ 1901 Nr. 4. S. 59 u. f.

während 2670 ohne Eintragung erledigt wurden und 5882 am Jahreschluss anverletzt blieben. Insgesamt wurden von 1891 bis Ende 1901 186136 Gebrauchsmuster angemeldet und davon 166500 eingetragen. Von diesen sind durch dreijährigen Zeitablauf 90954 und durch sechsjährigen Zeitablauf 8614, infolge Verzicht oder Urtheil 1968 zur Löschung gebracht. Insgesamt sind 101536 gelöscht, so daß Ende 1901 64954 Gebrauchsmuster sich in Geltung befanden.

Waarenzeichen wurden im Jahre 1901 9924 angemeldet und davon 5104 eingetragen. Die Gesamtzahl der von 1894 bis Ende 1901 angemeldeten Waarenzeichen belief sich auf 82926, die der Eintragungen auf 52236.

Die Bearbeitung der drei Ressorts führte im Patentamt im Jahre 1901 zu 377 227 Journalnummern, gegen 319393 im Vorjahre. An Gebühren liefen ein 5565538,93 M., welcher Summe Ausgaben in Höhe von 2548052,79 M. gegenüber standen. Der Ueberschuss betrug mithin 3017486,14 M. Die Gesamteinnahmen des Patentamtes von 1877 bis 1901 betrugen 57 639 826,07 M.

### Patentanmeldungen.

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

9. Mai 1902. Kl. 18a, H 27 145. Vorrichtung zum Auswechseln von Irlfswindenschiebern steinerner Winderhitzer während des Betriebes. Ant. Hebelka, Koblenz, Mainzerstraße 102.

12. Mai 1902. Kl. 21a, S 15 078. Kammer zur gesonderten Vorwärmung von Gas und Luft. Constantin Magnn Seifert, Wakefield, V. St. A.; Vertr.: Wilhelm Giesel, Pat.-Anw., Berlin SW. 48.

Kl. 27c, B 30 967. Kapselradgebläse. Berlin-Anhaltische Maschinenbau-Act.-Ges., Dessau. Kl. 49f, W 18 083. Hydraulische Radreifen-Pressen. Friedr. Wolter, Helmstedt.

15. Mai 1902. Kl. 1a, K 20 832. Siebsetzmaschine mit mehreren Setzräumen und Kolbenabtheilungen. John Klein, Desloge, V. St. A.; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Anw., Berlin NW. 6.

Kl. 7a, T 7643. Schleppwagen für Walzeisen zum Schleppen nach beiden Richtungen. Alphonse Thomas, Clabecq, Belgien; Vertr.: F. C. Glaser und L. Glaser, Pat.-Anwälte, Berlin SW. 68.

Kl. 7b, F 15 170. Verfahren und Vorrichtung zum Schweißen von Quernähten an Schmiedeeisenrohren. Fa. W. Fitzner, Laurahütte.

Kl. 7d, W 16 749. Verfahren zur Herstellung von Drahtflachfedern. Wagener & Schilling, Oberkaufungen b. Cassel.

Kl. 7d, W 17 336. Verfahren zur Herstellung von Drahtflachfedern; Zus. zur Anmeldung W 16 749. Wagener & Schilling, Oberkaufungen b. Cassel.

Kl. 7f, O 3667. Scheibenrad-Walzwerk mit hydraulischer Einstellung der Walzen und der Druckrolle. Osnabrücker Maschinenfabrik R. Lindemann, Osnabrück.

Kl. 7f, P 12 801. Verfahren zur Formveränderung von Metallkörpern durch Auswalzen mittels Kugeln. Eugen Polte, Magdeburg-Sudenburg.

Kl. 10a, S 13 037. Verfahren zur Herstellung von druckfestem Schmelzglas. Société Anonyme des Cristallins Intenses, Brüssel; Vertr. A. Mühle, Pat.-Anw., Berlin W. 8.

Kl. 18b, M 18 149. Verfahren zur Herstellung von Martin-Stahl. Ambrose Monell, Pittsburg, V. St. A.; Vertr.: F. C. Glaser und L. Glaser, Patent-Anwälte, Berlin SW. 68.

Kl. 24f, L 15 698. Bewegungsvorrichtung für einen aus zwei um Achsen drehbaren Theilen bestehenden Kipprost. Karl Gustav Lehmann, Seifenhensdorf i. S.

Kl. 49b, W 18 728. Lochstanze mit Flach- und Façoniseischeere; Zus. z. Pat. 113 107. Werkzeug-Maschinenfabrik A. Schürff's Nachf., München.

20. Mai 1902. Kl. 7c, K 21 191. Verfahren zur paarweisen Herstellung vielzinkiger Gabeln. Gebr. Kuhlmann, Hagen i. Westf.

Kl. 7c, S 14 843. Verfahren zur Herstellung von schmiedeeisernen Riemenscheiben. Alfred Seidel, Chemnitz, Augustusburgerstr. 20.

Kl. 10b, H 25 514. Verfahren zur Herstellung eines für die Briкетierung von Steinkohlen geeigneten Gemisches aus Feinkohle und gepulvertem Pech. Max Hecking, Dortmund, Loisenstr. 14.

Kl. 18a, T 7630. Andrückvorrichtung für Schlackenwagen. Wilhelm Troeller, Aplerbeck i. W., Aplerbecker Hütte.

Kl. 24a, R 15 951. Verschleiß für Füllkästen an Gaserzeugern und anderen Feuerungsanlagen. Rheinische Metallwaaren- und Maschinenfabrik, Düsseldorf-Derendorf.

Kl. 26a, T 7030. Verfahren zur gleichzeitigen Erzeugung von Heizgas und Ammoniak. Robert Thomson, Glasgow; Vertr.: Arthur Baermann, Patent-Anwalt, Berlin NW. 6.

Kl. 48c, E 8132. Maschine zum gleichmäßigen Vertheilen von Emailmasse mit Hilfe der Fliehkraft. Eisenhüttenwerk Thale, Act.-Ges., Berlin.

Kl. 80a, K 22 943. Prefestempel zur Herstellung mehrtheiliger Briquets. Fried. Krupp, Grusonwerk, Magdeburg-Buckau.

### Gebrauchsmustereintragungen.

12. Mai 1902. Kl. 24f, Nr. 174 212. Spar- oder Polygon-Roststab mit längstheiltem Körper, dessen Hälften den ersten, dritten, fünften bezw. zweiten, vierten, sechsten der beim Zusammenfügen der Hälften ineinandergreifenden Köpfe tragen. Fa. Carl Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer.

Kl. 24f, Nr. 174 213. Längstheilte Roststab mit innerer Luftzuführung durch den Zwischenraum der Stege und in die Feuerbahn mündende Aussparungen der Längshälften. Fa. Carl Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer.

20. Mai 1902. Kl. 20a, Nr. 174 742. Seilgreifer für Seilbahnwagen, mit über die nn feste Achsen drehbaren Tragrollen hinweggehendem Haken. Arthur Koppel, Berlin, Neue Friedrichstr. 38/40.

Kl. 24a, Nr. 174 534. Chamottegewölbe mit abgeschrägtem Querschnitt in Flammrohren. Oscar Rahl, Nordhausen.

Kl. 24f, Nr. 174 683. Roststab mit in polygonale Felder getheilte Brennbahn aus zwei zusammengelegt einen vollständigen Roststab bildenden Längshälften. Horst Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer.

Kl. 24f, Nr. 174 691. Schrägrost mit mehreren winkelförmigen, dicht aneinander passenden und eine Vergrößerung der Rostfläche gestattenden Roststufen. C. A. Semle, Erfurt, Skalitzerstr. 27.

Kl. 31c, Nr. 174 359. Führung für Formkästen im Innern derselben, bestehend aus im Formande eingebauten Doppelkonassen aus Zink als Führungsstübe und entsprechenden Führungsbüchsen im oberen und unteren Kastenthail. Triberger Eisen- und Messinggießerei, Werneth & Cie., Triberg.

Kl. 49g, Nr. 174 308. Aus in einer federnden Kapsel geführtem Lochstempel bestehende Hufeisenlochanze. Karl Brignatz, Colmar i. E., Kleckerstr. 28.

Kl. 49g, Nr. 174 309. Aus in einer federnden Büchse geführtem Lochstempel bestehende Hufeisenlochanze. Karl Brignatz, Colmar i. E., Kleckerstr. 28.

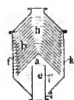
## Deutsche Reichspatente.

**Kl. 7b, Nr. 126 780**, vom 6. Februar 1901. William John Glover and St. Helens Cable Works in St. Helens (England). *Ziehrolle für Drahtziehmaschinen.*

Um eine Beschädigung des Hydroxyd-Ueberzuges auf gezogenen Drähten, welcher ein vorzügliches Schmiermittel beim Durchziehen der Drähte durch die Ziehseisen bildet und gewöhnlich dadurch erzeugt wird, daß die Drähte nach vorheriger Behandlung in dem Heizkasten der Luft ausgesetzt werden, zu vermeiden, erfolgt die Kühlung der Drähte zwischen den einzelnen Ziehseisen in Wasser, sondern durch Prefsluft; wird jedoch Wasser benutzt, so kommt dieses mit dem Draht nicht in unmittelbare Berührung.

Die Haspel oder Trommeln werden hohl ausgeführt, und der Innenraum von einer Kühlflüssigkeit durchfließen gelassen, welche ihre Kälte durch den Mantel der Trommel an den Draht abgibt. Wird Luft benutzt, so wird der Mantel durchbrochen, so daß die Luft den anliegenden Draht trifft und so kühlt.

**Kl. 12e, Nr. 127 779**, vom 21. December 1900. Julius Schwager in Berlin. *Vorrichtung zum Abscheiden von festen und flüssigen Stoffen aus Gasen mittels Hohlkegelstumpfflächen.*



Die abgestumpften Kegel *b*, welche wie bekannt übereinander angeordnet sind, nehmen in ihrem äusseren Durchmesser allmählich ab, so daß sich der ringförmige Raum zwischen ihnen und dem Behälter *k* nach unten erweitert. In demselben Maße verringert sich auch in der Bewegungsrichtung der Gase die mittlere Öffnung *h*. Der unterste über dem Abzugsrohr *e* liegende Kegel *a* hat überhaupt keine Öffnung. Die Kegel besitzen mehrere seitliche Ansätze *f*, welche sie beim Aufbau in der richtigen Entfernung voneinander halten.

**Kl. 1b, Nr. 127 791**, vom 19. November 1898. Mechanischer Bergwerks-Actien-Verein in Mechernich. *Verfahren der elektromagnetischen Aufbereitung zur gleichzeitigen Trennung mehrerer Stoffe von verschiedener magnetischer Erregbarkeit.*

Das zu scheidende Gemenge wird durch das magnetische Feld zweier übereinander angeordneter rotirender Walzen *a* und *b*, von denen die eine Nord-, die andere Südpol ist, geführt.

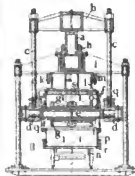
Zweckmäßig wird nur die obere magnetisch erregt und die untere mit einem Mantel *c* aus nicht magnetisierbarem Material umgeben. Die Gemengtheilchen des Aufbereitungsgutes werden von der oberen Walze ihrer magnetischen Erregbarkeit entsprechend verschieden hoch mitgeführt und fallen nach Verlassen des magnetischen Feldes in verschiedenen Zonen auf schräg übereinander liegende Rinnen *d* *e* *f*, die den Fallzonen der zu trennenden Rinnen gemäÙ eingestellt sind.

**Kl. 31b, Nr. 127 651**, vom 3. Juli 1900. Otto Müller in Eßlingen a. N. *Formmaschine zur doppelseitigen Pressung der Formen mit drehbarer Formenträgerplatte.*

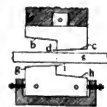
An den durch den hydraulischen Kolben *a* unter Vermittlung der Traverse *b* auf und nieder bewegbaren

beiden Stangen *c* ist in Lagern *d* der Formenrahmen *e* drehbar aufgehängt, welcher auf beiden Seiten Prefsplatten *f* und die auf diesen befestigten Modelle *g* trägt. Unterhalb der den hydraulischen Cylinder *h* tragenden Platte *i* sind Schienen *k* vorgesehen, auf denen die obere Prefsplatte *f* bewegenden Räder *m* laufen. Gearbeitet wird in folgender Weise:

Auf dem Wagen *n* wird ein mit Formsand gefüllter Formkasten *p*, auf dem ein Aufsatzrahmen *o* liegt, unter die Formplatte gefahren. Der Formenrahmen wird nun gesenkt, wobei er durch seine Schwere den



Formsand des Kastens *p* von der einen Seite zusammenpreßt. Hierbei treten die Führungsstifte *q* durch entsprechende Ansätze des Formkastens, so daß dieser schließlich durch Keile auf dem Formenrahmen *e* befestigt werden kann. Nach geringem Anheben des Kastens *p* wird der Wagen *n* seitwärts geschoben, der Formenrahmen um 180° gedreht, der Schieber *r* entfernt, die Prefsplatte *f* über den Formkasten gefahren, Pressklötze *s* auf den Formsand gelegt und hierauf Druckwasser unter den Kolben *a* gelassen. Hierdurch wird der Formkasten *p* gegen die Prefsplatte *f* angehooben, welche schließlich den Formsand von der anderen Seite preßt. Beim nunmehrigen Niedergehen des Formkastens wird ein neu gefüllter, inzwischen auf dem unteren Geleise herangefahrener Formkasten gepreßt und auf der Formplatte *e* festgekeilt, letztere soll um 180° gedreht und sodann der fertig gepreßte erste Formkasten auf einen Wagen abgeladen. Dann wird wie oben beschrieben weiter gearbeitet.



**Kl. 49g, Nr. 127 575**, vom 1. Mai 1901. Carl Twer sen. in Köln. *Verfahren und Vorrichtung zum Herrichten der Stäbe für die Hufeisenfabrication.*

Die flachgewalzten Stäbe *s* werden in glühendem Zustande hochkantstehend durch die Schneidkanten *d* und *i* abgeschnitten und unmittelbar anschließend durch das weitere Niedergehen des Stempels durch die entsprechend geformten Flächen *b* *g* *c* *h* an ihren Enden quadratisch gepreßt.

**Kl. 20a, Nr. 127 637**, vom 11. Juni 1901. Kurt Knetschowsky in Kattowitz, O.-S. *Vorrichtung zum selbstthätigen Aufsichten und Umlegen des Mitnehmers für Kettenförderungen.*

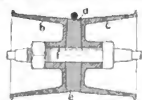
Der an einem Gliede der Kette *f* befestigte drehbare Mitnehmer *a*, der in der Ruhestellung wagerecht (wie gezeichnet) liegt, besitzt einen Arm *e*, welcher



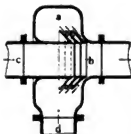
beim Anstoßen gegen eine schräge Anlauffläche *g* den Mitnehmer *a* um 90° dreht. In dieser Stellung wird der Mitnehmer dadurch erhalten, daß der Arm *e* zwischen sich an die Anlauffläche *g* anschließende Führungen *k* gehalten wird, an deren Ende der Mitnehmer *a* durch seine eigene Schwere in die Ruhelage zurückfällt und dadurch den Wagen freigibt.



**Kl. 20a, Nr. 127 502**, vom 5. Februar 1901.  
Heinrich Kuckenhöner in Därlingen (Schweiz).  
*Seilführungsrolle mit auswechselbarem Einsatz.*



Der auswechselbare Einsatz besteht aus zwei gleichen Halften d und e, welche an ihren beiden Stirnseiten gewölbt sind, so daß der Einsatz ohne Heransheben der Rolle aus ihren Lagern zwischen den an den Stirnseiten mit entsprechenden Hohlräumen versehenen, auf der Rollenachse verschiebbaren Rollenhälften b und c festgeklemt werden kann; durch den Keil f werden die Halften d und e an der Drehung gehindert.



In die in die Abzugsleitung für die Feuerkammer eingeschaltete Kammer a ragt ein mit düsenartigen Ausströmungsöffnungen b versehenes Rohr c hinein. Durch dieses wird Preßluft eingeblasen, welche auf die aus dem Rohr d strömenden Rauchgase eine saugende Wirkung, die günstig auf die Feuerung selbst zurückwirkt, ausübt.

**Kl. 24f, Nr. 127 145**, vom 15. December 1900.  
Hugo Gottlieb in Magdeburg. *Mittlerer Rostbalken für Hanroste.*

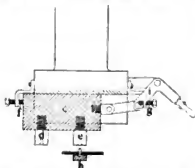
Der die Roststäbe tragende Mittelbalken m ist derartig construirt, daß er möglichst wenig nach unten in den Ascheurnau vorragt; hierdurch soll das träge Brennen hinter dem Mittelbalken, welches dadurch verursacht wird, daß die Luftzufuhr hinter dem



Balken erschwert wird, auf eine möglichst kleine Zone a c beschränkt werden. Einer Ueberhitzung des Mittelbalkens m kann dadurch vorgebeugt werden, daß er von einem Längsschlitz h oder einer Reihe von Löchern durchsetzt ist, wobei die Luft durch eine Platte e nach oben zu dem Schlitz bzw. den Löchern h abgelenkt wird.

**Kl. 49e, Nr. 127 198**, vom 11. November 1900.  
Otto Arlt in Görlitz. *Vorrichtung zum Nieten.*

Am Nietenpreßkopf ist ein mit ihm auf und ab gehender, in seinem Hube durch Stellschrauben f und g begrenzter Schlitten c angeordnet, welcher die Werkzeuge, den Nietenzieher d und den Stachstempel e, trägt, und zwar in einer solchen Entfernung voneinander, daß beim abwechselnden Verstellen des Schlittens mittels des



Handhebels i das eine oder das andere Werkzeug in die Arbeitsstellung über dem Gesenk h gelangt.

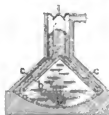
**Kl. 50c, Nr. 127 235**, vom 7. September 1900.  
Wilhelm Ermus in Berlin. *Kollergang mit auf- und absteigenden Läufern.*

Die Läuferbahn ist wellenförmig gestaltet. Hierdurch sollen gröbere Materialstücke sich von selbst in den Vertiefungen der Laufbahn ansammeln und nur das feinere Gut auf die Erhöhungen gelangen. Diese Einrichtung soll, da dadurch hemmende Materialanhäufungen vermieden werden, eine Verminderung der treibenden Kraft ermöglichen, was noch weiter dadurch bewirkt wird, daß das Steigen und Fallen der Läufer benutzt wird, mittels an den Läuferachsen e gelenkig befestigter Zugstangen h an der Königswelle b drehbar befestigte doppelarmige Hebel k derart selbstthätig einzustellen, daß auf diesen Hebeln hängende Laufgewichte l beim Niedergehen der Läufer in die Thäler der Laufbahn nach dem Hebelrehpunkt, beim Ansteigen der Läufer jedoch nach außen rollen und dadurch anhebend auf die Läufer wirken.



**Kl. 21h, Nr. 127 340**, vom 26. August 1900.  
Ramon Chavarria-Contardo in Sèvres.  
*Rost Bestrahlung wirkender elektrischer Ofen mit kontinuierlicher Beschickung.*

Von bekannten elektrischen Schmelzöfen mit unter einer Schutzkappe angeordnetem, durch Strahlung wirkendem Lichtbogen unterscheidet sich der vorliegende dadurch, daß das Schutzdach b in geeignetem Abstand von einem zweiten, nach oben in den Beschickungstrichter übergehenden Dach c umgeben ist, und daß die zwischen beiden Dächern herabsinkende und sich vorwärmende Beschickung auf eine muldenförmige Schmelzsohle gleitet, auf der sie völlig schmilzt und von wo sie abgestochen werden kann.



**Kl. 31c, Nr. 127 980**, vom 13. December 1899.  
Sylvester Alphonse Cosgrave in Edgewood Park (Allegheny, Penns., V. St. A.). *Verfahren zur Herstellung von Metallblöcken durch Verbindung.*

In die Form a, welche unten in bekannter Weise mit einem Zufluß b versehen ist, wird ein herausziehbarer Kern c mit abschließender Bodenplatte d eingesetzt; dann wird in den zwischen a und c verbleibenden Zwischenraum das eine Metall e eingegossen und, sobald dasselbe oberflächlich zu erstarren beginnt, durch den Trichter f das zweite Metall eingegossen. Entsprechend dem Zuflußen wird der Kern c angehoben. Da ein Luftzutritt ausgeschlossen und das erst gegossene Metall, welches durch den Kern c gehalten wird, fast noch flüssig ist, so ist ein gutes Zusammenschweißen beider Metalle gewährleistet.



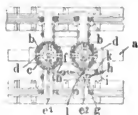
**Kl. 48b, Nr. 127 415**, vom 6. März 1900. New Process Coating Company in Boston. *Vorrichtung zum Verzinken eiserner Gegenstände in einem auf einem Bleibade ruhenden Zinkbad.*

Identisch mit dem amerikanischen Patente Nr. 644 575, vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 S. 534.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

**Nr. 671439.** Sigmund V. Huber in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Walzwerk mit Vorrichtung zum Einstellen der Walzenlager.*

Auf dem oberen Ende der Stellschrauben für die Walze *a* sitzen Räder *b* mit einem Kranz nach oben gerichteter Zähne *c* und einem Joch *d*. An den Jochen sind Hebel *e'* und *e''* angeleitet, welche durch *f* verbunden sind. Dadurch, daß man mittels *f* die Hebel anhebt, nach rechts dreht, in einen Zahn einlegt, nach links dreht u. s. f. werden beide Stellschrauben gleichmäßig verstellt. Will man sie ungleichmäßig verstellen, so stellt man Hebel *e''* fest, indem man einen Bolzen durch eines der Löcher in einer Verbreiterung *g* von *e''* und ein entsprechendes Loch in der am Walzenstuhl



befestigten Platte *h* steckt. Dreht man nun mittels des Handrades *i* die Schraube *k*, so wird sich der auf *k* schraubende Block *l* gegen *i* verschieben. Da der Block *l* an der Stange *f* fest sitzt und das Handrad *i* mittels Bundes in der an *e''* befestigten Schleife sitzt, wird *e'* seitlich verschoben, also nur die linke Stellschraube bewegt werden. Die Bewegung kann auch durch Drehen des Spannschlusses *n* bewirkt werden.

**Nr. 670039.** Henry Stanton in Braddock, Pa., V. St. A. *Antriebsvorrichtung für die Ziehseiche an Scheibenwickeln.*

Die Trommel *n*, auf welcher sich der Draht aufwickelt, ist mit einer positiven Kupplung *b* an dem Theil *c* befestigt. Zum Ausrücken der Antriebsvorrichtung *d* wird die Reibungskupplung *e* (an *c* fest) *f* (an der Spindel *g* fest) benützt. *f* wird durch Federn gegen *e* emporgedrückt, durch Tritthebel *h* gesenkt. Das Gewicht der Spindel *g*, sowie der daran befestigten Theile, Kegelrad *i*, sowie Theil *f* wird durch das Kugellager *k* aufgenommen, das Gewicht von *a* und *c* durch das Kugellager *l*, getragen

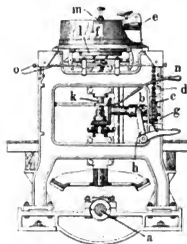
durch eine am Gestell befestigte Führungsnut *m*. Dadurch wird das untere Ende von *g* und dessen Spurfanne sehr geschont. Ein Heben von *a* ist beim Ausrücken nicht nötig.

**Nr. 670424.** Bernard Granville in Providence, R. J., V. St. A. *Drahtziehmaschine.*

*a* ist die gemeinschaftliche Antriebswelle für eine Reihe von Ziehmaschinen. Mittels der Kupplung *b* wird eine Kettentrommel *c* eingerückt. Am Ende der Kette *d* sitzen Zangen, welche das angespannte und durch die Lehre geführte Drahtende fassen, und soweit durchziehen, daß es in die Backen *e* der Trommel *f* eingeklemmt werden kann. Die Ausrückung von *b* erfolgt in diesem Augenblick selbstthätig durch einen Sporn *g* an der Kette *d*, welcher einen Kniehebel streckt und durch diesen den Hebel *h* nach links bewegt. Da die Kette *d* sich übereinander wickelt, erfolgt das Durchziehen mit zunehmender Geschwindigkeit.

Beim Ausrücken der Trommel wird dieselbe nicht, wie üblich, von dem am Schaft *k* festen Theil *l* ab-

gehoben, wobei sich der Draht leicht im Zwischenraum fängt. Vielmehr ist *f* mittels Spurlagers auf das obere Ende von *k* lose aufgesetzt. Ein in *f* geführter und durch *l* gehender Stift *m*, für gewöhnlich unter Federwirkung aufser Eingriff, kann von Hand unmittelbar oder unter Vermittlung des Hebels *n* nieder und durch *l* hindurchgedrückt werden und wird, solange die

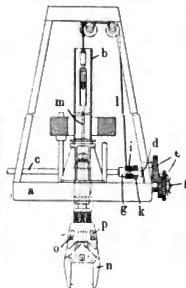


Trommel *f* arbeitet, durch Reibung in dieser Lage festgeklemmt. Die Entkupplung geschieht, ohne Kraftaufwand seitens des Arbeiters dadurch, daß mittels der Hebel *o* ein Anlauf in den Weg des unteren Endes des Stiftes *m* gebracht wird, welcher diesen anhebt. Manche der bekannten Kupplungen erfordern die Ueberwindung einer so großen Reibung

von Hand, daß der Arbeiter sie im Augenblick der Noth nicht leisten kann. Die Entkupplung tritt auch sofort ein, wenn der Draht reißt, da dann der Stift *m* in den Theilen *f* und *l* nicht mehr so fest geklemmt wird, daß er nicht durch seine Feder aufwärts, also aufser Eingriff mit *l* gehoben wird. Hebel *o* bethätigt beim Ausrücken von *m* auch eine Bremse für die Trommel *f*.

**Nr. 670317.** Eugene Friedlaender in Diquesne, Pa., V. St. A. *Block-Zangen.*

*a* ist eine auf einem Laufkahn rollende Laufkatze, auf welcher die weiteren Vorrichtungen montirt sind. Der hohle Zangenschaft *b* trägt auf seiner Rückseite eine Zahnspr., in welche ein auf Welle *c* sitzendes Zahnrad eingreift. Die Zange wird also gehoben, wenn *c* auf beliebige Weise angetrieben wird.



Auf *c* steckt lose eine Büchse *d*, welche mittels Radvorgeleges *e* von einer elektrisch angetriebenen Welle aus, durch Vermittlung der Kupplung *f* Umdrehung erhält. Die Büchse setzt sich in den um *c* schwingenden Rahmen *g* fort, in welchem auf derselben Achse die Seilscheibe *i* und Zahnrad *k* sitzen. *k* ist in Eingriff mit einem auf *c* festen Zahnrad. Ist *b* durch Drehung von *c* bis zu geeignetem Betrage gehoben, wobei das Seil *l* durch Eingriff von *k* mit *c* aufgewickelt wird, so wird *c* angehalten und durch *f* der Rahmen *g* angetrieben, so daß das Seil weiter aufgewickelt wird und die Stange *m* hebt, an deren unterem Ende die Zangenbacken *n* angeleitet sind. Dieselben werden hierbei geöffnet, indem die Zapfen *o* in schrägen Schlitz *p* sich führen. Die Einrichtung vermeidet die bei hydraulischen Antrieben notwendigen, aber lästigen Schlauchverbindungen.

## Statistisches.

## Erzeugung der deutschen Hochofenwerke.

	Bezirke	Monat April 1902	
		Werke (Firmen)	Erzeugung t
Puddel- roheisen und Spiegel- eisen.	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	18	16 883
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	18	28 881
	Schlesien . . . . .	9	28 870
	Pommern . . . . .	1	3 305
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	450
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	2 750
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	2	14 562
	Puddelroheisen Summa . . . . .	55	95 701
	(im März 1902 . . . . .)	56	103 386)
	(im April 1901 . . . . .)	61	117 298)
Bessemer- roheisen.	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	4	19 659
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	1	710
	Schlesien . . . . .	1	3 970
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	3 573
	Bessemerroheisen Summa . . . . .	7	27 912
	(im März 1902 . . . . .)	8	29 445)
	(im April 1901 . . . . .)	8	42 920)
Thomas- roheisen.	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	11	169 921
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	1	1 530
	Schlesien . . . . .	3	15 534
	Hannover und Braunschweig . . . . .	1	19 067
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	1	5 230
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	15	211 465
	Thomasroheisen Summa . . . . .	32	422 917
	(im März 1902 . . . . .)	29	414 154 *)
	(im April 1901 . . . . .)	35	362 613)
Gießerei- roheisen und Gußwaren L Schmelzung.	Rheinland-Westfalen, ohne Saarbezirk und ohne Siegerland . . .	13	53 924
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	4	13 762
	Schlesien . . . . .	6	9 076
	Pommern . . . . .	1	7 140
	Hannover und Braunschweig . . . . .	2	5 192
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	2	2 359
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	11	37 929
	Gießereiroheisen Summa . . . . .	39	126 382
	(im März 1902 . . . . .)	41	134 364)
	(im April 1901 . . . . .)	41	129 113)
Zu- sammen- stellung.	Puddelroheisen und Spiegeleisen . . . . .	—	95 701
	Bessemerroheisen . . . . .	—	27 912
	Thomasroheisen . . . . .	—	422 917
	Gießereiroheisen . . . . .	—	126 382
	Erzeugung im April 1902 . . . . .	—	672 912
	Erzeugung im März 1902* . . . . .	—	681 349
	Erzeugung im April 1901 . . . . .	—	651 944
Erzeugung der Bezirke.	Erzeugung vom 1. Jänner bis 30. April 1902 . . . . .	—	2 608 283
	Erzeugung vom 1. Jänner bis 30. April 1901 . . . . .	—	2 643 959
	Rheinland-Westfalen, ohne Saar und ohne Siegen . . . . .	260 387	992 001
	Siegerland, Lahnbezirk und Hessen-Nassau . . . . .	44 943	185 432
	Schlesien . . . . .	54 510	213 985
	Pommern . . . . .	10 445	40 408
	Königreich Sachsen . . . . .	—	—
	Hannover und Braunschweig . . . . .	25 302	110 650
	Bayern, Württemberg und Thüringen . . . . .	10 369	40 025
	Saarbezirk, Lothringen und Luxemburg . . . . .	203 956	1 025 772
	Summa Deutsches Reich . . . . .	672 912	2 608 283

\* Der Märzzerzeugung waren 18 636 t Thomasroheisen eines Luxemburger Werkes hinzuzurechnen, das erst Anfang Mai berichtet hat.

## Einfuhr und Ausfuhr des Deutschen Reiches.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	L. Januar bis 30. April		L. Januar bis 30. April	
	1901	1902	1901	1902
<b>Erze:</b>	t	t	t	t
Eisenerze, stark eisenhaltige Converter Schlacken	1 211 928	960 064	870 867	852 377
Schlacken von Erzen, Schlacken-Filze, -Wolle . . .	252 592	230 644	9 228	5 562
Thomasschlacken, gemahlen (Thomasphosphatmehl)	25 337	26 631	50 198	27 725
<b>Rohelsen, Abfälle und Halbfabricate:</b>				
Bruch Eisen und Eisenabfälle . . . . .	15 183	10 672	30 490	62 075
Roh Eisen . . . . .	28 418	43 570	35 455	93 948
Luppen Eisen, Rohschienen, Blöcke . . . . .	513	264	29 636	156 022
Roh Eisen, Abfälle u. Halbfabricate zusammen	114 114	54 506	95 581	312 045
<b>Fabricate wie Façoneisen, Schienen, Bleche</b> <b>u. s. w.:</b>				
Eck- und Winkeleisen . . . . .	244	84	94 858	110 865
Eisenbahnschienen, Schwellen etc. . . . .	2	8	9 706	12 042
Unterlagsplatten . . . . .	74	4	2 225	1 454
Eisenbahnschienen . . . . .	183	62	49 855	87 690
Schmiedbares Eisen in Stäben etc., Radkranz,				
Pflugschaareisen . . . . .	5 996	5 751	84 853	120 492
Platten und Bleche aus schmiedbarem Eisen, roh	858	487	78 537	90 256
Desgl. polirt, gefirnist etc. . . . .	876	488	2 125	3 144
Weißblech . . . . .	3 500	3 811	32	64
Eisendraht, roh . . . . .	2 801	1 807	42 092	53 977
Desgl. verkupfert, verzinkt etc. . . . .	370	309	24 096	29 879
Façoneisen, Schienen, Bleche u. s. w. im ganzen	14 904	12 811	388 280	508 963
<b>Ganz grobe Eisenwaren:</b>				
Ganz grobe Eisengufswaaren . . . . .	5 710	3 186	8 126	8 674
Amhosse, Brecheisen etc. . . . .	204	172	1 666	1 498
Anker, Ketten . . . . .	546	506	161	255
Brücken und Brückenbestandtheile . . . . .	312	44	2 355	3 465
Drahtseile . . . . .	50	25	958	1 055
Eisen, zu grob. Maschinentheil. etc. roh vorgeschmied.	43	31	904	936
Eisenbahnschienen, Räder etc. . . . .	378	207	15 554	15 364
Kanonenrohre . . . . .	4	2	100	174
Röhren, geschmiedete, gewalzte etc. . . . .	3 991	3 898	12 862	14 941
<b>Grobe Eisenwaren:</b>				
Grobe Eisenwaar., n. abgeschl., gefirn., verzinkt etc.	4 370	2 675	32 741	31 255
Messer zum Handwerks- oder häuslichen Gebrauch,				
unpolirt, unlackirt <sup>1</sup> . . . . .	68	87	—	—
Waaren, emailirte . . . . .	112	111	6 009	6 254
abgeschliffen, gefirnist, verzinkt . . . . .	1 424	1 544	18 190	22 829
Maschinen-, Papier- und Wiegemeser <sup>1</sup> . . . . .	92	67	—	—
Bajonette, Degen- und Säbelklingen <sup>1</sup> . . . . .	0	0	—	—
Scheeren und andere Schneidwerkzeuge <sup>1</sup> . . . . .	52	57	—	—
Werkzeuge, eiserne, nicht besonders genannt . . . . .	116	91	998	902
Geschosse aus schmiedb. Eisen, nicht weit. bearbeitet	—	—	33	64
Drahtstifte . . . . .	32	11	16 698	20 853
Geschosse ohne Bleimantel, weiter bearbeitet . . . . .	64	0	2	12
Schrauben, Schraubbolzen etc. . . . .	91	76	1 161	1 332
<b>Feine Eisenwaren:</b>				
Gufswaaren . . . . .	201	224	2 356	2 261
Waaren aus schmiedbarem Eisen . . . . .	509	447	6 138	5 902
Nähmaschinen ohne Gestell etc. . . . .	554	451	1 861	1 812
Fahrräder aus schmiedb. Eisen ohne Verbindung				
mit Antriebsmaschinen; Fahrradtheile außer				
Antriebsmaschinen und Theilen von solchen . . . . .	103	95	649	871
Fahrräder aus schmiedbarem Eisen in Verbindung				
mit Antriebsmaschinen (Motorfahrräder) . . . . .	1	3	7	3

<sup>1</sup> Ausfuhr unter „Messerwaaren und Schneidwerkzeugen, feine, außer chirurg. Instrumenten“.

	Einfuhr		Ausfuhr	
	L. Januar bis 30. April		L. Januar bis 30. April	
	1901	1902	1901	1902
Fortsetzung.				
Messerwaren und Schneidewerkzeuge, feine, außer chirurgischen Instrumenten . . . . .	36	31	2 019	2 039
Schreib- und Rechenmaschinen . . . . .	37	36	11	19
Gewehre für Kriegszwecke . . . . .	75	1	260	50
Jagd- und Luxusgewehre, Gewehrtheile . . . . .	42	40	36	42
Näh-, Strick-, Stopfnadeln, Nähmaschinenadeln . . . . .	4	4	400	419
Schreibfedern aus unedlen Metallen . . . . .	42	37	11	16
Uhrwerke und Uhrfournituren . . . . .	15	12	244	268
Eisenwaren im ganzen . . . . .	19 282	14 166	133 833	147 202
Maschinen:				
Locomotiven, Locomobilen . . . . .	851	399	4 049	7 348
Motorwagen, zum Fahren auf Schienengeleisen . . . . .	32	17	74	218
„ nicht zum Fahren auf Schienengeleisen: Personenwagen . . . . .	64	115	99	125
Desgl., andere . . . . .	13	12	33	58
Dampfkessel mit Röhren . . . . .	49	27	785	1 360
„ ohne . . . . .	21	26	511	1 077
Nähmaschinen mit Gestell, überwieg. aus Gußeisen . . . . .	1 089	833	2 352	2 574
Desgl. überwiegend aus schmiedbarem Eisen . . . . .	9	11	—	—
Andere Maschinen und Maschinentheile:				
Landwirtschaftliche Maschinen . . . . .	6 636	3 696	3 004	3 011
Brauerei- und Brennergeräthe (Maschinen) . . . . .	69	59	630	871
Müllerei-Maschinen . . . . .	191	264	1 940	2 015
Elektrische Maschinen . . . . .	942	583	3 883	3 563
Baumwollspinn-Maschinen . . . . .	3 132	2 065	2 177	1 691
Weberlei-Maschinen . . . . .	1 327	1 196	2 331	2 277
Dampfmaschinen . . . . .	1 218	1 008	5 542	5 696
Maschinen für Holzstoff- und Papierfabrication . . . . .	88	49	1 595	2 209
Werkzeugmaschinen . . . . .	701	361	2 806	3 792
Turbinen . . . . .	30	41	368	335
Transmissionen . . . . .	53	37	674	734
Maschinen zur Bearbeitung von Wolle . . . . .	149	274	130	659
Pumpen . . . . .	249	254	1 663	1 488
Ventilatoren für Fabrikbetrieb . . . . .	40	15	88	127
Gebüblmaschinen . . . . .	687	364	286	421
Walzmaschinen . . . . .	1 081	65	1 872	1 243
Dampfhammer . . . . .	23	5	99	113
Maschinen zum Durchschneiden und Durchlochen von Metallen . . . . .	87	54	346	492
Hebemaschinen . . . . .	257	184	974	1 540
Andere Maschinen zu industriellen Zwecken . . . . .	4 691	2 219	27 479	17 895
Maschinen, überwiegend aus Holz . . . . .				
„ „ „ Gußeisen . . . . .	661	362	315	437
„ „ „ schmiedbarem Eisen . . . . .	17 577	10 265	45 656	32 902
„ „ „ ander. unedl. Metallen . . . . .	3 281	2 065	11 573	10 157
„ „ „ „ . . . . .	122	192	341	347
Maschinen und Maschinentheile im ganzen . . . . .	23 776	14 331	65 788	62 930
Kratzen und Kratzenbeschläge . . . . .	46	31	115	126
Andere Fabricate:				
Eisenbahnfahrzeuge . . . . .	221	72	4 051	4 498
Andere Wagen und Schlitten . . . . .	67	58	43	40
Dampf-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	4	3	4	—
Segel-Seeschiffe, ausgenommen die von Holz . . . . .	—	4	—	—
Schiffe für die Binnenschifffahrt, ausgenommen die von Holz . . . . .	21	36	18	21
Zusammen, ohne Erze, doch einschl. Instrumente und Apparate . . . . .	180 760	104 111	704 058	1 043 123

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Eisenhütte Oberschlesien.

Am Sonntag, den 4. Mai 1902, von Nachmittags 2 Uhr ab fand im Neuen Concerthaus in Beuthen O.-S. eine Hauptversammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“ statt, die von dem Vorsitzenden, Generaldirector Niedt-Gleiwitz, mit einer Begrüßung der Erschienenen, insbesondere der HH. Regierungspräsident Holtz, Berghauptmann Vogel, Geheimrath Prof. Dr. Wedding und Generalsecretär Bneek eröffnet wurde.

Dem vom Vorsitzenden erstatteten Geschäftsbericht ist zu entnehmen, daß der Verein seit seiner letzten Hauptversammlung im December v. Js. wieder einen erfreulichen Zuwachs erfahren hat; die Anzahl seiner Mitglieder beträgt gegenwärtig 471. Durch den Tod hat der Verein die HH.: Königlichen Bergmeister Wilhelm Tschersich-Zabrze, Director Franz Pfeiffer-Witkowitz und Hüttenverwalter Julius Weber-Trzynietz verloren, zu deren Andenken sich die Versammelten von ihren Plätzen erheben.

Hierauf berichtet Geheimrath Jüngst als Rechnungsprüfer über die Jahresrechnung für 1901 und stellt den Antrag, dem Kassensführer Decharge zu erteilen, was auch geschieht.

Als Punkt 2 stand auf der Tagesordnung: Newahl des Vorstandes. Letzterer setzte sich bisher aus folgenden 11 Mitgliedern zusammen: Generaldirector Bitta-Neudeck, Generaldirector Bremme-Gleiwitz, Commerzienrath Caro-Gleiwitz, Generaldirector Holtz-Berlin, Bergrath Jaeschke-Zabrze, Geheimrath Jüngst-Gleiwitz, Generaldirector Liebert-Frielenhütte, Generaldirector Marx-Bismarkhütte, Generaldirector Märklin-Borsigwerk, Generaldirector Niedt-Gleiwitz, Hüttdirector Sngg-Königshütte. Da es sich infolge der vermehrten Mitgliederzahl des Vereins als erwünscht erwiesen hat, diese Zahl der Vorstandsmitglieder auf 12 zu erhöhen, beantragt der Vorsitzende außer der Wiederwahl der bisherigen Mitglieder die Newahl des Generaldirector Hochgesand zum Vorstandsmitglied, welchem Antrage durch Acclamation entsprochen wird. Der Vorsitzende fährt dann fort:

„M. H. Ich darf den heutigen geschäftlichen Theil nicht schließen, ohne eines für die gesamte deutsche Eisenindustrie hochwichtigen Ereignisses zu gedenken, der am 1. Mai cr. zu Düsseldorf durch den deutschen Kronprinzen als Protector eröffneten Industrie- und Gewerbeausstellung für Rheinland und Westfalen und benachbarte Bezirke, verbunden mit einer internationalen Kunstausstellung. Das Zustandekommen dieser großartigen Veranstaltung, welche der Welt erneut einen hohen Begriff von der Leistungsfähigkeit der rheinisch-westfälischen Eisenindustrie beibringen wird, ist mit in erster Linie dem Verein deutscher Eisenhüttenleute, unserem Hauptverein, zu verdanken. Wir, die Mitglieder seines Zweigvereins, der „Eisenhütte Oberschlesien“, nehmen daher ein ganz besonders warmes Interesse an dieser Ausstellung und wünschen ihr aus vollem Herzen einen großen, herrlichen Erfolg. Um dies aber auch äußerlich zu bekunden, bitte ich Sie, den Männern, welche ihre volle Kraft in den Dienst der guten Sache gestellt haben, den Männern, welche in aufopferungsvoller Weise zum Gelingen der Ausstellung beigetragen haben, an dieser Stelle unsere besondere Hochachtung aussprechen zu dürfen.“

In erster Reihe gebührt unsere Anerkennung dem Arbeitsausschuß der Ausstellung, welchem als besonders thätiges Mitglied auch unser verehrter Freund

Schrödter, der Geschäftsführer des Hauptvereins, dessen Fernbleiben aus unserer heutigen Hauptversammlung durch seine Anstellungstätigkeit gewiß entschuldigt ist, angehört. An der Spitze des Arbeitsausschusses steht, wie Ihnen bekannt, der Bruder des Vorsitzenden unseres Hauptvereins, Hr. Geheimrath Heinrich Laueg, Düsseldorf, dessen Verdienste um das Zustandekommen der Ausstellung von hundertfacher Seite, von dem hohen Protector der Ausstellung selbst bei der Eröffnungsfeier bereits gewürdigt wurden. Lassen Sie uns, die Theilnehmer an der heutigen Hauptversammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“, aber trotzdem noch seiner Verdienste gedenken durch ein beglückwünschendes Telegramm, dessen Text ich Ihnen wie folgt vorschlage:

„Geheimrath Heinrich Laueg-Düsseldorf.“

Die heutige in Beuthen, O.-S. Neues Concerthaus, tagende Hauptversammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“, Zweigverein des Vereins deutscher Eisenhüttenleute, entbietet, anläßlich der Eröffnung der znnächst zwar für das rheinisch-westfälische, im weiteren Sinne aber auch für das gesamte deutsche Eisengewerbe hochbedeutsamen Düsseldorfer Ausstellung, Ihnen, dem verdienstvollen Vorsitzenden, sowie allen Mitgliedern des Arbeitsausschusses hochachtungsvollen Gruß und herzlich Glückwunsch. Möchten freundliche Sterne über der großartigen Veranstaltung unserer rheinisch-westfälischen Kollegen walten, möchte die erstaunliche Arbeitsleistung des nimmermüden Arbeitsausschusses zum Segen des gesamten deutschen Eisengewerbes, sowie der deutschen nationalen Kunst reiche Früchte tragen!“ (Bravo.)

Hierauf verliest der Vorsitzende noch folgendes, eben eingelaufene Telegramm:

„Der heutigen Hauptversammlung der „Eisenhütte Oberschlesien“ wünschen wir gedeihlichen und fröhlichen Verlauf. Mit herzlich Grüßen“

Der Vorsitzende des Hauptvereins:

Carl Laueg,  
Geheimer Commerzienrath.  
Der Geschäftsführer:  
E. Schrödter“

und dankt den Absendern im Namen aller Anwesenden.

\* Auf vorstehendes Telegramm ist seitens des Hrn. Geheimrath Heinrich Laueg-Düsseldorf an den Vorsitzenden der „Eisenhütte Oberschlesien“ folgendes Antwortschreiben eingegangen:

Für die dem Arbeitsausschuß und mir durch Hrn. Ingenieur Schrödter übermittelten telegraphischen Grüsse und Glückwünsche verhehle ich nicht, den Mitgliedern der „Eisenhütte Oberschlesien“ zugleich im Namen des Arbeitsausschusses meinen wärmsten Dank zu sagen. Wir sind bestrebt gewesen, mit der Rheinisch-Westfälischen Ausstellung ein Werk zu schaffen, das nicht nur provinziellen Interessen dient, sondern dem ganzen Vaterlande zum Nutzen gereicht, indem es die Bestrebungen zur Hebung des Exports fördern soll, und wir freuen uns aufrichtig, daß unsere Bemühungen bei unseren schlesischen Kollegen so rückhaltlose Anerkennung und Billigung finden. Hoffentlich machen uns die Mitglieder der Eisenhütte, denen ich Sie bitte, von meinem Dankschreiben gütig Kenntniß zu geben, die große Freude, die Ausstellung recht zahlreich zu besuchen.

Zum dritten Theil der Tagesordnung wird dann Hrn. Director Burkhardt das Wort ertheilt zu seinem Vortrage: „Fortschritte in der Anwendung der Dampfüberhitzung“, an den sich eine lebhaft Discussion knüpft.“ Der Vorsitzende dankt dem Redner für seine interessanten Ausführungen und ertheilt hierauf Hrn. Generalsecretär Bueck das Wort zu seinem Vortrage:

#### Die wirtschaftliche Bedeutung der Industriellen Cartelle,

den wir in vorliegendem Heft auf Seite 618 und ff. im Wortlaut zum Abdruck bringen.

Als Erster in der Discussion zu diesem Vortrage spricht Generaldirector, Commerzienrath Kollmann-Bismarckhütte: „M. H.! Ich stimme den Ausführungen unseres allverehrten Hrn. Bueck voll und ganz bei, möchte namentlich aber noch betonen, wie er es verstanden hat, dahin zu wirken, daß die Mißverständnisse, die sich im Laienpublikum bezüglich der Interessenverbände der Industrie gebildet haben, daß diese Irrthümer nach und nach verschwinden. Die Oesterreicher haben die Schlacht bei Königgrätz zum großen Theil deshalb verloren, weil sie noch die alten Vorderlader hatten, während wir uns schon die modernen Waffen angeschafft hatten. Hr. Bueck hat Ihnen entwickelt, wie sich die Trusts in Amerika gebildet haben; auch bei uns in Deutschland haben sich kleine Anfänge der Trusts, Syndicate und Cartelle seitens der Industriellen gebildet, der Noth gehorchend, nicht dem eigenen Triebe. Die Entwicklung der Technik, die schwieriger gewordenen Absatzverhältnisse haben, wie vorhin mein Freund Bueck Ihnen so klar ausführte, zu diesen Vereinigungen geführt, und sie sind nicht mehr aus der Welt zu schaffen. Und wenn nun die Amerikaner bei dem großen wirtschaftlichen Wettbewerbe sich dieses modernsten Schutzes, der Trusts, bedienen, so können wir mit unseren alten wirtschaftlichen Vorderladern diesen Kampf nicht bestehen. (Bravo.)

M. H.! Man soll sich immer genau den Gegner, seine Taktik, die Art seiner Waffen und sein Vorgehen ansehen, und von ihm muß man lernen. Es bleibt uns gar nichts Anderes übrig, als dem amerikanischen Beispiele zu folgen und die losen und lockeren industriellen Vereinigungen schärfer in sich concentrirt zu gestalten. Nun weiß ich ja von Hause aus, daß bei unseren philosophirenden deutschen Bierphilistern wiederum die Frage aufgeworfen wird: „Wo bleiben da die armen Consumenten?“ Ja, wenn ich mir so einen armen Consumenten ansehe, der ist in der That zu bedauern. (Heiterkeit.) Sie lachen, m. H., aber gehen Sie mal in ein Findelhans, oder in ein Siechenhaus, da sind eigentlich nichts als Consumenten, oder sehen Sie sich die Bewohner der Fidschiinseln an, die zwar keine Seife, aber sich untereinander consumiren. Nichts als Consumenten! Das sind Ideale von Consumenten. M. H.! Wenn mir Jemand von dem Unterschiede zwischen Producenten und Consumenten spricht, so stelle ich ihm gewöhnlich die Frage — und das ist eine sehr wichtige im Volksleben —: „Was ist wohl wichtiger im deutschen Volke, das Männchen oder das Weibchen?“ Ich weiß in der That nichts Anderes zu erwidern, als: „Prodcent und Consument ergänzen sich gegenseitig.“ Im großen Ganzen muß man vorher produciren, bevor man consumirt. (Große Heiterkeit.) Also soll man uns nicht kommen mit diesen abgedroschenen theoretischen Phrasen seitens jener Philister, deren wirtschaftliche Weisheit erst beim fünften oder sechsten Glase Culmbacher oder Pilsener offenbar wird. Diese wirtschaftlichen Fragen

sind viel zu ernst, als daß sie auf Bierbänken oder in sogenannten politischen Parteien angetragen werden könnten. Das sind Fragen rein wirtschaftlicher Natur, und wenn die politische Machtstellung eines Volkes schließlich auf seiner wirtschaftlichen Kraft beruht, dann sollen wir alle, die wir Lust und Liebe zum Deutschen Reiche haben, dahin streben, unsere wirtschaftspolitische Stellung nicht nur zu erhalten, sondern auch sie zu stärken und zu erweitern, wie dies unser Freund Bueck Ihnen vorgezeichnet hat.

Nun sagt Freund Bueck: Seit der Begründung der Cartelle und Syndicate wurden mancherlei Fehler gemacht. Ja, m. H., sehr viele Fehler! Aber das kommt doch auf jedem wirtschaftlich neuen Gebiete vor. Da muß sich Alles erst organisiren entwickeln. Die mathematische Formel für solche neuen Gebilde kann man nicht so leicht construire, sie springt nicht wie die Minerva aus dem Haupt des Jupiter ohne weiteres hervor. Das muß sich Alles erst in der Praxis organisch gestalten. Ich bin Mitglied verschiedener Syndicate und habe dabei viele Fehler mitgemacht, und auch an anderen Syndicaten zu beobachten Gelegenheit gehabt. Zuerst sieht man ja immer den Splitter im Auge der anderen Syndicate, ehe man den Balken im eigenen Auge gewahrt. Es hat doch jener Bierphilosoph nicht ganz unrecht, als er das geflügelte Wort ansprach: „Ja, die Syndicate sind da, um die Preise zu reguliren, aber die Regulirung erfolgt immer nur nach oben.“ Das ist ja auch die ursprüngliche Tendenz der Syndicate gewesen, der Industriellen, die zusammengekommen sind, um sich bessere Preise zu verschaffen und eine bessere Rentabilität ihrer Arbeit zu erzielen. In diesen Fehler sind fast alle Syndicate verfallen; sie hatten noch nicht die wirtschaftliche Voraussicht, die sie nach Freund Buecks Ansicht haben sollten, um sich zu überzeugen, daß ein augenblicklicher Vortheil in den erhöhten Preisen, welcher zugleich aber die Kräfte ihrer Abnehmer absorbt, doch eigentlich ein Danaergeschenk ist. Ich meine, daß die Gesetzgebung unbedingt ein wachsames Auge auf die Entwicklung der Syndicate haben muß, denn wir, die Anwesenden, die wir ein Syndicat bilden wollen, sind ja alles gute und brave Menschen; aber, es giebt so viele böse Menschen in der Welt, die darauf ausgehen, in Industrie und Handel die „Consumenten“ auszubeten. Wir Wilden in Ober-schlesien sind ja bessere Menschen.

Wenn man alle wirtschaftlichen Fragen einzig und allein vom national-socialen Standpunkte aus betrachtet, wenn man davon ausgeht, zu sagen, unsere ganze nationale Arbeit muß zum Wohle des Ganzen organisirt werden, und wenn wir wirklich vom national-socialen Standpunkte aus unsere Industrie, unsere Arbeit fördern wollen, dahingehend, daß keine Hand in Deutschland unfreiwillig feiern muß, so ist es schließlich viel vernünftiger und viel richtiger, selbst etwas unproductive Arbeit auf der Strafe machen zu lassen, als die Arbeitslosen zu Vagabunden werden zu lassen und sie dann als Zuchthäuser einzusperren. Wenn man von diesem Standpunkte aus die Entwicklung unserer Industrie, unserer vaterländischen Arbeit betreiben will, dann muß auch die Gesetzgebung ein wachsames Auge auf die Cartelle werfen, auf daß sie nicht dem Wohle der Gesamtheit schaden.

Nun meine ich aber, nach den Fehlern in unseren kleineren Syndicaten haben wir Einiges gelernt. Die Krisis, die über uns gekommen ist, hat uns die Augen geöffnet. Während man früher sagte: Die Krisen müssen naturgemäße kommen, so wie ein Gewitter die Luft reinigt, so sagen wir jetzt mit Freund Bueck: Krisen sind Erscheinungen, die die Menschen durch ihre wirtschaftlichen Machinationen herbeiführen. Unser Herrgott kümmert sich aber scheinbar nicht direct um wirtschaftliche Krisen. Regen und Sonne hat er in der Hand, aber die wirtschaftliche Krisis,

\* Die Veröffentlichung dieses Vortrags einschließlich der Discussion behalten wir uns für eine spätere Nummer vor.  
Die Redaction.

wie wir sie jetzt haben, die haben wir Menschen selbst herbeigeführt. Wir werden uns hüten, derartige grobe Fehler wieder zu machen. Die einzelnen Syndicate dürfen nicht in sich abgeschlossen sein, sie müssen organisch aneinander und ineinander aufgebaut werden. Wir gründen ein Syndicat auf das andere, und dabei müssen wir von dem Grundsatz ausgehen, daß es viel richtiger ist, eine verfeinerte Arbeit, z. B. eine Wagenladung Nähnadeln, zu exportieren, als 138 Waggon roh hervorgebrachter Kalksteine oder andere Rohmaterialien.“ (Allseitige Zustimmung.)

Der Vorsitzende macht hierauf die Zwischenbemerkung, daß Hr. Bergwerksdirector Wachsmann, um die interessante Discussion nicht zu unterbrechen, sich damit einverstanden erklärt habe, seinen auf der Tagesordnung stehenden Vortrag: „Schlammversatz beim obereschlesischen Kohlenbergbau“ für diesmal ausfallen zu lassen. Er bittet ihn aber ausdrücklich, diesen Vortrag auf der nächsten Versammlung zu halten, und ertheilt dann zu den Ausführungen des Hrn. Bueck weiter Hrn. Bitta das Wort:

Generaldirector Bitta-Neudeck: „M. H.! Ich will den außerordentlich interessanten Ausführungen des Hrn. Bueck nichts hinzufügen. Ich möchte nur noch auf eins aufmerksam machen. Der nächste deutsche Juristentag hat auch die Frage der Cartelle auf seine Tagesordnung gesetzt und zwar unter Nr. 4 und ist inzwischen bereits das Gutachten des Referenten, Hrn. Professor Dr. Waentgen, erschienen. Dieses Gutachten athmet den Geist der Katheder-Socialisten Schmollerscher Richtung und ich möchte Ihnen nur ein paar Proben daraus hier ganz kurz vortragen.“

Znächst sagt er, daß alle Industrieartelle als Erscheinungsformen derselben allgemeinen Thatsache zu betrachten sind, die man kurz als den Concentrationsproceß des Kapitals bezeichnet hat und daß sie regelmäßig dem Bestreben entspringen, die Widerstände zu überwinden, welche der Tendenz des Kapitals, sich unter einem einheitlichen Unternehmervillen zu wirtschaftlichen Kraftcentren zu accumuliren, entgegenwirken. Er sagt weiter, daß die Gefahr besteht, daß die Cartellirung eine socialpolitisch unerfreuliche Einkommensvertheilung allermindestens begünstige, da sie, wie man gesagt, den tendenziellen Fall der Profitrate aufhalte, bezw. zu einer Petrification des Unternehmereinkommens führe, indem sie die industrielle Unternehmung in eine Art von Renteninstitut verwandele. Er kommt hiernach zu dem Schlusse, daß die rechtssetzende Gewalt des Staates nicht länger unthätig an ihnen wird vorübergehen können.

Er gesteht allerdings später wieder zu, daß es irrig wäre, den entscheidenden Erfolg allein von gesetzgeberischen Schritten zu erwarten, die höchstens als Theile und im Rahmen eines ganzen Systems volkswirtschaftspolitischer Maßnahmen mannigfachster Art zur erwünschten Geltung kommen könnten. Schon in Rücksicht auf den internationalen Wettbewerb und auf unsere leider noch immer mangelhafte Kenntniß der einschlägigen Thatsachen hätte man sich daher vor der Hand wenigstens alles stürmischen Eingreifens in den natürlichen Entwicklungsgang zu enthalten und sein Augenmerk vielmehr darauf zu richten, die Selbsthülfe der in Mitleidenschaft gezogenen Kreise anzuregen und zu begünstigen. In dieser Beziehung verweist er auf besondere Schutzverbände der Arbeiter und Consumenten, und fordert, eine, wenn auch vorläufig nur beschränkte Publicität im Wege der Gesetzgebung zu erzwingen, etwa in der Weise, daß alle Statuten und Beschlüsse der Cartelle der Staatsbehörde anzuzeigen und von letzterer zu veröffentlichen seien.

Am Schlusse wird noch Folgendes gesagt: „Ja, es herühren Privatunternehmungen, die als Cartelle oder Trusts ganze Erwerbszweige derart monopolisiren, daß von ihrer Geschäftsgebarung unmittelbar die Wohlfahrt des Volkes, wenn nicht gar die Wehrfähigkeit

des Landes, abhängt, öffentliche Interessen in dem Grade, daß es zweifelhaft erscheint, ob die Wahrung der letzteren in besonders wichtigen Fällen nicht besser dem Privatunternehmer ganz entzogen und nach dem Vorgange der Staatseisenbahnen in öffentliche Hände gelegt werden sollte.“ Es sollen also offenbar die Kohlengruben verstaatlicht werden.

M. H.! Das ist so der wesentliche Inhalt dieses Referats. Ich habe zwar bereits mit Bezug hierauf einen kleinen Aufsatz verfaßt, der voraussichtlich in der nächsten deutschen Juristenzeitung erscheinen wird, möchte aber doch noch Hrn. Bueck die Sache ans Herz legen und ihn bitten, jedenfalls dafür zu sorgen, daß beim deutschen Juristentage, welcher in der Zeit vom 10. bis 12. September in Berlin stattfindet, eine Anzahl cartellfreundlicher Juristen vertreten sind, deren Aufgabe es sein würde, etwaige cartellfeindliche Auffassungen thunlichst zu widerlegen.“

Da sich hierauf Niemand mehr zum Wort meldet, spricht der Vorsitzende nur noch Hrn. Bueck den herzlichsten Dank aus „für seine außerordentlich treffenden und interessanten Ausführungen in dieser hochwichtigen actuellen Sache“ und schließt dann die Versammlung.

## IX. Internationaler Schifffahrtscongress.

Anläßlich des in den Tagen vom 29. Juni bis 5. Juli d. J. in Düsseldorf stattfindenden IX. Internationalen Schifffahrtscongresses\* werden Anarbeitenden hervorragender Ingenieure, Nationalökonomien und Gelehrten über Fragen theils wirtschaftlicher, theils technischer Natur, die auch das Interesse weiterer Kreise beanspruchen, veröffentlicht. Diese Abhandlungen, etwa 100 an der Zahl, werden zum großen Theil in drei Sprachen (deutsch, französisch und englisch) gedruckt und jedem eingeschriebenen Mitgliede des Congresses zugesandt. Da die Druckschriften einen dandernden Werth besitzen und da der Herstellungswert des Mitgliedsbeitrag von 20 M. um das Mehrfache übersteigt, ist die Erwerbung der Mitgliedschaft nicht nur denen zu empfehlen, die an dem Congreß theilnehmen wollen, sondern auch Körperschaften, Bibliotheken und solchen Interessenten, die eine Reise nach Düsseldorf nicht unternehmen können.

## Verein für die bergbaulichen Interessen im Oberbergamtsbezirke Dortmund.

Die Einweihung des neuen Dienstgebäudes.

Am 21. Mai beging der Verein für die bergbaulichen Interessen im Oberbergamtsbezirk Dortmund im Anschluß an seine ordentliche Hauptversammlung die Feier der Einweihung seines neuen Dienstgebäudes in Essen. Neben einer außerordentlich großen Anzahl von Vereinsmitgliedern hatten sich zu dieser Feier eingefunden Se. Excellenz der Minister für Handel und Gewerbe und der Ministerdirector Oberberg-hauptmann v. Velsen aus Berlin. Weiter waren erschienen Berghauptmann Tüchtersbeck mit fast sämtlichen Räten des Königl. Oberbergamts zu Dortmund, die Präsidenten der Eisenbahndirectionen Köln und Münster, der Oberbürgermeister von Essen mit den übrigen Spitzen der Stadt, zahlreiche Mitglieder der Königl. Eisenbahndirection zu Essen, ferner der Begründer und frühere Vorsitzende des Vereines Dr. Hammacher sowie eine große Zahl von Herren, die an erster Stelle im wirtschaftlichen Leben stehen. Die beiden Herren Oberpräsidenten von Westfalen und

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ Heft 8, 1902, S. 459.



Rheinland hatten infolge dienstlicher Verhinderung sowie Excellenz Krupp wegen seines Anfehthaltes in Capri und die Regierungspräsidenten von Düsseldorf, Arnsberg und Münster infolge anderweitiger Geschäfte oder Krankheit der Einladung nicht entsprechen können. Hr. Geheimer Finanzrath Jencke, der Vorsitzende des Vereins, eröffnet die Versammlung um 11 $\frac{1}{2}$  Uhr mit folgender Ansprache:

Er begrüße die Herren Vertreter der Vereinen namens des Vorstandes des Vereins doppelt herzlich, weil sie heute und zum erstmalig auf eigenem Grund und Boden versammelt wären. Die Festfreude sei durch die Anwesenheit des Herrn Ministers für Handel und Gewerbe Möller noch besonders erhöht. Es sei das erste Mal, daß der zuständige Ressortminister die General-Versammlung des Bergbauvereins durch seine Anwesenheit auszeichne, wofür er ihm den Dank der Versammlung abstatte. Der Verein sei nicht entstanden, wie die Handelskammern und andere ähnliche Körperschaften infolge gesetzlicher Bestimmungen, sondern lediglich durch das Zusammenhalten, durch das Bedürfnis, die wirtschaftlichen Interessen des Bergbaus zu vertreten. Politik sei nicht Sache des Vereins, er sei bemüht, ausschließlich sachlich zu arbeiten und seine Gutachten nach praktischen Grundsätzen abzugeben. Auf diese Weise habe er durch seine Thätigkeit sich das Vertrauen aller Beteiligten erworben. Redner müsse dankbar anerkennen, daß er bei der Staatsregierung wie bei den nachgeordneten Bergämtern und sonstigen Behörden jederzeit das größte Vertrauen gefunden habe und daß bei jeder Gelegenheit dem Verein die Möglichkeit gegeben worden sei, sich schriftlich oder mündlich zur Sache zu äußern. Ehe er in die Tagesordnung eintrat, ging er auf die Bedeutung des Tages ein; das Gebäude, das heute eingeweiht würde, sei nach dem Urtheil Aller ein stolzes, monumentales Banwerk, es gereiche der mächtig aufblühenden Stadt zur Zierde, dem Architekten, der die Pläne zu dem Ban entworfen, der den Ban geleitet und durchgeführt habe, zu Ruhm und Ehre. Mit diesem Ban habe eine der mächtigsten wirtschaftlichen Vereinigungen in Deutschland eine ihrer würdigen Stätten gefunden. Redner erinnert daran, daß die Aufgaben, die sich der Verein gestellt hat, derart seien, daß ihm eine ständige Dauer gewährleistet sei und daß mit dem Fortschreiten des Steinkohlenbergbaus im Bezirk die Aufgaben des Vereins aller Voraussicht nach niemals kleiner, wohl aber mit der Zeit größer und größer werden. Wenn man auf die Geschichte des Vereins zurückblicke, so müsse man die im Laufe der Jahre immer mehr gesteigerte Bedeutung des Steinkohlenbergbaus bewundern. Bei der Gründung des Vereins lag meist alles im argen, die Berggesetzgebung war noch sehr unvollkommen. Gerade auf diesem Gebiet habe er eine große, außerordentlich fruchtbare Thätigkeit entwickelt, und er sei nicht müde geworden, dem Landtage und der Regierung Anträge zu überreichen und in der Presse und überhaupt sonst hierfür thätig zu sein, daneben entwickelte der Verein auch auf wirtschaftlichem Gebiete eine rührige Thätigkeit. Die Eisenbahnfrachtsätze waren außerordentlich hoch, und auch in dieser Richtung seien durch den Verein viele Erfolge errungen. Die Lage der Bergarbeiter im Dortmunder Oberbergamt ist ebenfalls verbessert worden und überhaupt auf sozialem Gebiet außerordentlich viel geschehen. Redner veranschaulichte den gewaltigen Unterschied in der Steinkohlenproduktion des Oberbergamts vom Jahre 1868 zur Zeit der Begründung des Vereins und dem Jahre 1901. Im Jahre 1868 betrug die Production an Kohlen 4098 427 t, im Jahre 1901 58 164 715 t. Die Belegschaft ist von 31 455 Mann auf 243 996 im Jahre 1901 gestiegen. Auf dem Gebiete des Eisenbahn- und Verkehrswesens bleiben noch mancherlei Wünsche zu erfüllen übrig. Für die Schaffung eines großen Wasser-

straßennetzes, das den Rhein mit Weser und Elbe verbindet, arbeite der Verein von seiner Gründung an, und trotz aller Fehlschläge, die dieser Plan erfahren, will der Verein doch nicht die Hoffnung aufgeben, daß das Project, das der Kaiser selbst für dringend notwendig erachte, dereinst ausgeführt werde. Aufgabe des Vereins sei ferner, Statistik über alle Fortschritte auf dem technischen Gebiete des Bergbaus zu führen und Erfahrungen zu sammeln, um sie den Mitgliedern durch die Organe des Vereins mitzuthellen. Die Arbeiterverhältnisse dauernd zu heben, sei ebenfalls die fortgesetzte Sorge des Vereins. Die Lage des Arbeiters sei ja nicht immer so gewesen und sei nicht immer so, wie man es wünschen möchte. Es sei zwar ein überwundener Standpunkt, einer exceptionellen Gesetzgebung das Wort zu reden, aber doch sei die Gesetzgebung nicht ganz ohne Schuld, daß die Verhältnisse hier nicht besser lägen. Die Zechenverwaltungen seien bemüht, die Löhne zu verbessern, die Zahl der ungesunden Wohnungen zu vermindern und überhaupt die Zufriedenheit unter der Belegschaft zu erhöhen. Dies Bemühen sei allerdings durch gewissenlose Agitatoren, handwerksmäßige Aufwiegler und durch eine oft mindestens als maßlos zu bezeichnende, im Revier erscheinende Presse häufig durchbrochen worden. Weiter unterhalte der Verein zu den sonst in Deutschland befindlichen wirtschaftlichen Vereinigungen enge Beziehungen. Der Redner möchte vor allen Dingen unter den Mitgliedern das Bewußtsein stärken, daß über der Wohlfahrt des Einzelnen die Wohlfahrt des Ganzen steht, und daß nur Einigkeit stark mache.

Der Herr Minister nahm hierauf das Wort zu folgenden Ausführungen:

Meine verehrten Herren! Auch mir gereicht es zur besonderen Freude, daß ich an dem heutigen Feste theilnehmen kann. Die heutige Feier zeigt das selbe Kraftgefühl, das ich vor einigen Tagen in einer anderen Stadt feststellen konnte, und das begründet ist in der seit Jahrzehnten beobachteten gesammten Entwicklung unserer Industrie, insbesondere des Bergbaues. Der Herr Vorsitzende hat Zahlen aus dem Jahre 1868, dem Gründungsjahre des Vereins, angeführt und sie mit der Gegenwart verglichen. Der Unterschied würde noch größer sein, wenn er auf das Jahr 1810, für das die erste Statistik vorliegt, zurückgegangen wäre. 1810 betrug die Kohlenförderung 200 000 t, heute schwanken wir zwischen 50 und 60 Millionen Tonnen. Der Verein bezeugt in seiner Entwicklung, wie man vom Kleinen zum Großen fortschreitet, aber ohne die Entwicklung des Verkehrs wäre die Entwicklung des Bergbaues nicht möglich gewesen. Schreiben Sie darum das Interesse an der Entwicklung des Verkehrs in erster Linie auf Ihr Panier und erlahmen Sie nicht darin, das Project des Kanalnetzes weiterhin zu verfolgen. Ich zweifle nicht, daß die Macht der Verhältnisse schließlich stärker sein wird, als die Opposition, die sich heute noch in Deutschland bemerkbar macht. (Lebhaftes Bravo.) Die Macht der Verhältnisse ist immer ein gewaltiger Factor, aber sie kommt nicht zur Geltung, wenn nicht die theilnehmenden Kreise sich in der nöthigen Weise Geltung verschaffen. Das haben Sie bisher gethan, und ich hoffe, daß es auch in Zukunft noch mehr geschehen wird. Auf dem socialen Gebiete, das Ihr Vorsitzender berührt hat, dürfen wir nicht stille stehen, sondern müssen voranschreiten, allerdings mit Vorsicht, damit nicht unsere wirtschaftliche Kraft geschwächt wird. Was wir bisher auf diesem Gebiete gethan haben, ist vorbildlich für die ganze Welt, und es ist uns, trotzdem es von Manchen bezweifelt wird, gut bekommen. Trotz aller Agitation ist dadurch ein ruhiges Gewissen bei dem Unternehmertum erzeugt und bewirkt worden, daß wir von krampfhaften Zuckungen, wie sie in Belgien und Frankreich beobachtet wurden,

verschont geblieben sind. Auch in der Arbeiterschaft ist das Gefühl vorhanden, daß bei uns für sie mehr geschieht als in der ganzen Welt, was unzweifelhaft beruhigend wirkt. Gelegentliche Anbrüche werden wir zwar nicht verhindern, aber wir können derartigen Bewegungen doch mit Ruhe entgegen sehen. Was die Lohnverhältnisse anbelangt, so haben sich die Löhne, wenn man Maximum und Minimum gegenüberstellt, in den letzten Jahren mehr als verdoppelt. Gegenwärtig ist wieder eine Abschwächung eingetreten. Da der Hauptgrund der Unzufriedenheit in den Lohnschwankungen liegt, dürfte zu erwägen sein, ob nicht größere Stetigkeit in die Löhne zu bringen ist. Hoffentlich bringt uns das laufende Jahrzehnt wieder einen wirtschaftlichen Aufschwung, und mit diesem Wunsche bringe ich Ihnen ein herzliches Glückauf!

Daranf schritt die Hauptversammlung zur Abwicklung der Tagesordnung. Bei Erstattung des Geschäftsberichts nahm das geschäftsführende Mitglied des Vorstandes, Hr. Bergmeister Engel, zunächst auch Gelegenheit, dem Herrn Minister für die Worte zu danken, die er der Thätigkeit des Vereins gewidmet habe. Diese Worte seien ein Ansporn, auf dem bisherigen Wege zu verharren. Häufig werde gefragt, aus welchen Gründen der Bergbauverein sich jetzt ein so umfangreiches Heim geschaffen habe, während doch eine der wichtigsten den Verein früher beschäftigenden Aufgaben, die Vereinheitlichung des Kohlenverkaufs, durch die Schaffung der Verkaufsvereine ganz aus seinem Programm ausgeschieden sei. Es sei indess zu bedenken, daß der Verein zu seinen ursprünglichen Aufgaben eine Anzahl neuer aufgenommen habe. So sei hier nun erinnert an die Gründung des Dampfkessel-Überschungs-Vereins, an den Ausbau der Zeitschrift „Glückauf“ sowie an die Bearbeitung der technischen Fortschritte des Bezirks in den letzten 50 Jahren durch das Sammelwerk. Der Verein habe sich auch mehr technischen Aufgaben zugewandt. Im Einvernehmen mit dem von ihm gegründeten Kesselverein, zum Theil auch in Gemeinschaft mit dem Verein deutscher Ingenieure, habe der Verein die methodische Untersuchung der wichtigsten bergmännischen Betriebsmaschinen angebahnt. Mit dem Sammelwerk, wovon inzwischen zwei Bände in die Hände der Zechen gelangt seien, sei ein Werk geschaffen, das in ähnlicher Vollständigkeit noch in keinem Bezirk vorhanden sei. Was den Geschäftsbericht angehe, so gestatte es der feierliche Glanz, der diese Versammlung umgäbe, nicht, einen derart eingehenden Bericht zu erstatten, wie es sonst in den Hauptversammlungen der Bergbauvereins üblich sei. Es solle heute nur auf wenige besonders wichtige Punkte hingewiesen werden. In dem kürzlich abgegebenen Jahresbericht seien die Auffassungen des Handelsministers und des Reichsbankpräsidenten über den Stand der wirtschaftlichen Lage wiedergegeben worden, wonach die wirtschaftliche Krise, wenn sie auch nicht überwinden sei, so doch jedenfalls ihren Tiefstand erreicht habe. Wenn gleichwohl die Förderziffern im Vergleich zum Vorjahre eine weitere Ermäßigung zeigten, so sei das nur zu erklären aus der bei früheren wirtschaftlichen Schwankungen beobachteten Thatsache, daß die Rohstoffindustrien von dem Niedergang verhältnismäßig weit später als die anderen Industrien betroffen werden. Die bisherigen Förderziffern des Jahres 1902 weisen daher gegen 1901 einen nicht unerheblichen Rückgang auf, während gleichzeitig die Belegschaft im ersten Vierteljahr noch um etwa 3000 Mann gestiegen war und voraussichtlich auch bis zum gegenwärtigen Zeitpunkt durch die Aufnahmefähigkeit der neuen Werke jedenfalls keinen Rückgang gegen 1901 erfahren wird. Die Gesamtförderung bzw. der Gesamtversand an Kohlen, Koks und Briketts in den ersten vier Monaten 1902 betrug im Ruhrbezirk 1479 119 D.-W. (i. Vorj. 1570 866 D.-W.),

im Saarbezirk 230 078 D.-W. (i. Vorj. 231 958 D.-W.) und in Oberschlesien 521 431 D.-W. (i. Vorj. 586 337 D.-W.); der Versand war demnach gegen das Vorjahr geringer: im Ruhrbezirk um 5,8%, im Saarbezirk um 0,8% und in Oberschlesien um 11,1%. Die Gesamtzahlen der drei Bezirke betragen zusammen 2290 628 D.-W. (2389 161 D.-W.), zeigen also eine Abnahme von 158 533 D.-W. oder 6,6%. Für andere Güter als Kohlen, Koks und Briketts wurden im Monat April d. J. im Ruhrbezirk 79 514 gegen 74 365 offene Wagen im Jahre 1901, mithin 5149 Wagen, gleich 6,9% mehr gestellt und beladen abgefahren. Ein günstigeres Bild als diese Ziffern geben die Versandzahlen des laufenden Monats. Am 19. April wurden zum erstmaligen wiederum seit December vorigen Jahres 16 000 Wagen überschritten, während im laufenden Monat bis zum Pfingstfest bereits an 7 Tagen mehr als 16 000 tägliche Gestaltungsziffer erreicht ist. Was die weitere Entwicklung betrifft, so ist sie jedenfalls zum großen Theil abhängig von der weiteren Gestaltung unserer Handelspolitik, insbesondere von der Frage, ob wir wiederum zu langfristigen Handelsverträgen kommen. Noch jüngst bei der Eröffnung der Düsseldorf-er Anstellung ist dieser Gedanke von dem Herrn Reichskanzler, Grafen v. Bülow, mit eindringlichen Worten betont worden. Die Handelsverträge sind durch nichts, auch nicht durch die von manchen Seiten vorgeschlagene, von Jahr zu Jahr anzuführende Verlängerung der Handelsverträge zu ersetzen, weil die Grundlage jeder wirtschaftlichen Entwicklung durch eine gewisse Stetigkeit der Verhältnisse bedingt ist. Denn jede gesunde kaufmännische Thätigkeit muß sich auf einer Calculation aller in Betracht kommenden Factoren, nicht auf Speculation aufbauen. Eine solche ist aber nur durch langfristige Handelsverträge zu schaffen, weshalb auch das Zustandekommen eines noch Verhandlungen zulassenden Tarifs unbedingt geboten ist. Mit der Zunahme des Weltverkehrs werden die einzelnen Culturstaaten durch immer engere Beziehungen verbunden. Das Deutsche Reich ist, im Gegensatz zu seinem Nachbarlande Belgien, in der glücklichen Lage, auf vielen Gebieten des Großgewerbes in dem heimischen Markt den stärksten Verbraucher zu sehen. Während der Eisenverbrauch von 1861 bis 1864 im Durchschnitt 25,2 kg für den Kopf betrug, lieferte die eigene Erzeugung davon nur 21,8 kg, und dies war schon ein viel günstigeres Verhältnis als in den vorangegangenen 10 Jahren. Das Gleichgewicht wurde dann zwischen einheimischer Erzeugung und Verbrauch im Durchschnitt der Jahre 1866 bis 1869 ungefähr erreicht, in Zeiten starken Aufschwunges genügte die einheimische Erzeugung nicht. Nicht ganz frei von Schwankungen hat sich in den letzten Jahren der einheimische Verbrauch und die Erzeugung wie folgt gestaltet: Einheimischer Verbrauch auf den Kopf im Jahre 1896 90,1 kg, 1897 104,1 kg, 1898 105,8 kg, 1899 128,4 kg, 1900 131,7 kg, 1901 89,2 kg. Eigene Erzeugung auf den Kopf 1896 121,4 kg, 1897 129,8 kg, 1898 136,6 kg, 1899 150,8 kg, 1900 152,1 kg, 1901 137,9 kg. Der starke Abfall in dem Verbrauch von 1900 zu 1901 wurde schon im letzten Jahresbericht damit erklärt, daß etwa mit dem Abschluss des Jahres der Verbrauch zur Erweiterung von Anlagen nach Fertigstellung derselben völlig aufhörte, während zugleich die erzeugungskräftiger gewordenen Anlagen vergeblich ausreichenden Absatz erwarteten. Der Überschuß der Erzeugung über den einheimischen Verbrauch, der insbesondere 1901 ganz erheblich war, sei es an Roheisen, Halb- oder Fertig-Erzeugnissen, ist zum großen Theile in das Ausland abgeflössen. Ohne diese Aufnahmefähigkeit des ausländischen Marktes wären die Schwierigkeiten der heimischen Eisenindustrie noch weit erheblicher gewesen, als wie wir sie tatsächlich zu verzeichnen hatten. Diese Thatsache ist aber zugleich ein deutlicher Hinweis auf die Noth-

wendigkeit, auch für die Zukunft unsere Handelsbeziehungen zu festigen. Hoffentlich behalten die Stimmen nicht recht, die gegenwärtig ein Nachlassen des amerikanischen Marktes befürchten und damit für unsere kaum wieder von dem Rückgange sich erholende Eisenindustrie neue Schwierigkeiten erwarten. Neben den Handelsverträgen ist einer der wichtigsten Hebel für die Förderung unserer nationalen Erzeugung die Verbesserung unserer Verkehrsverhältnisse. Der Ruhrbezirk hat allen Anlaß, dankend anzuerkennen, daß mit der Schaffung einer eigenen Direction inmitten desselben die Schwierigkeiten lange nicht mehr in dem Umfange bestehen wie früher. Auch muß der Bergbau anerkennen, daß die Direction den Schwierigkeiten im Absatz, die in der letzten Zeit hervorgetreten sind, mit vollem Verständniß Rechnung getragen hat. Die königliche Eisenbahndirection hat sich zum Beispiel im Verhandlungswege zu einem Nachlaß des Wagenstandes bereit gefunden. Dagegen ist die von uns in früheren Berichten angeregte Ermäßigung der Güterfrachten durch Einführung von Wagen höherer Tragfähigkeit über ein allzu kurzes Versuchsstadium nicht hinausgekommen. Hindernd entgegen steht derartige, namentlich in den Vereinigten Staaten bereits erprobten ausgedehnten Versuchen, wie nicht zu verkennen ist, die allzu große Abhängigkeit unserer Staatsfinanzen von dem Ergebnis der Staatseisenbahnen. Gestärkt werden diese Bedenken noch durch die ungünstigen finanziellen Erfahrungen, die in anderen Bundesstaaten mit dem Ergebnis gemacht worden sind. Zudem sind dem Vornehmen nach von anderen Bundesstaaten der preussischen Staatseisenbahnverwaltung Vorschläge gemacht worden, Tarifermäßigungen nur nach gegenseitiger Vereinbarung vorzunehmen. Daß die erheblich weniger umfangreichen Staatseisenbahnnetze der anderen Bundesstaaten mit höheren Betriebskosten arbeiten müssen, als das preussische Netz, liegt auf der Hand, und sollte darin kein Anlaß liegen, die für die wirtschaftliche Entwicklung unerlässliche Herabsetzung der Frachten hintenan zu halten. Von nationaler Bedeutung ferner für die ganze Entwicklung der Verkehrsverhältnisse ist der in den letzten Tagen unter amerikanischer Führung geschlossene Dampfertrust, bei dem unsere deutschen Gesellschaften es verstanden haben, ihre Selbständigkeit zu wahren. Solange die Einzelheiten des Trustes nicht bekannt sind, kann man sich nur in Vermuthungen darüber ergehen, ob er auch für die Entwicklung unserer eigenen Industrie von einschneidender Bedeutung zu werden vermag. Soweit bisher bekannt ist, haben die großen in den Rotterdammer Häfen ausmündenden Eisenbahnen den Anstoß zur Bildung dieses Trustes gegeben. Es ist dies ein Beweis aus im gegenseitigen Interesse gebotenen und nützlichen Zusammenwirkens von Eisenbahn- und Schiffsverkehrs-Interessen, wie wir es in Deutschland leider nicht immer beobachten können. Im Gegentheil ist bei der preussischen Eisenbahn-Tarif-Politik wiederholt zu beobachten, daß die Wasserumschlagplätze von billigen Tarifen ausgeschlossen bleiben. Jedenfalls giebt das Entstehen des Dampfertrustes einen neuen Beweis für die Nothwendigkeit, unsere Verkehrswege weiter zu entwickeln und neben den Eisenbahnen auch den Wasserstraßen volle Aufmerksamkeit zu widmen. Der Mittellandkanal ist heute immer noch ein Project. Freilich ist insofern die Lage gegenwärtig günstiger, als dem Plane in Sr. Majestät dem Kaiser und König ein mächtiger Förderer entstanden ist. Hoffen wir, daß unter seinem mächtigen Schutze die Bestrebungen, die auch unser Verein seit seinem Bestehen in dieser Richtung verfolgt hat, in nicht allzu ferner Zeit verwirklicht werden und der bekannte Wahlspruch der Mansfelder Bergbaugrafen „Und dennoch“ sich hier erfüllen wird.

An die Hauptversammlung des Bergbau-Vereins schloß sich die des Dampfkessel-Überwachungs-Vereins der Zechen im Oberbergamtsbezirk Dortmund.

Sodann folgte ein Rundgang durch das neue Gebäude. Das Grundstück ist dem Verein von Excellenz Krupp zur Verfügung gestellt worden.

Bei dem im Essener Hof abgehaltenen Festessen brachte Excellenz Möller zunächst ein Hoch auf den Kaiser aus, indem er darauf hinwies, daß der Kaiser mit weitschauendem Blick erkannt habe, daß die wirtschaftliche und politische Bedeutung Deutschlands in erster Linie auf Handel und Industrie beruhe. Seiner eifrigen Fürsorge für Aufrechterhaltung des Friedens sei es vor allem zu danken, daß Handel und Industrie sich in den letzten Jahrzehnten in so außerordentlich machtvoller Weise hätten entwickeln können. Die Gäste begrüßte hiernach der erste Vorsitzende des Vereins, Geheimer Finanzrath Jencke, indem er dem Herrn Minister ein dreifaches Glückwunschausbrachte und es besonders dankbar anerkannte, daß Excellenz Möller auch in seiner neuen Stellung fortgesetzt in enger Fühlung mit der Industrie verharre. Weiter hob er in sehr bemerkenswerther Weise hervor, daß man unter dem Eindrucke der augenblicklichen wirtschaftlichen Lage in den Kreisen der Industrie viel zu sehr noch die Verhältnisse der Hochconjunction der Jahre 1898/99 im Kopfe habe und demgemäß an die jetzigen Verhältnisse einen Maßstab anlege, der dazu führe, daß man glaube, mit nichts wieder sein zu können. Man müsse bedenken, daß man einen derartigen Aufschwung so bald nicht wieder sehen werde und demgemäß bescheidener werden; dann werde man finden, daß der Kern unserer wirtschaftlichen Verhältnisse trotz Allem gesund sei; die Unternehmungskunst und das Vertrauen würden zurückkehren.

## Iron and Steel Institute.

Die diesjährige Frühjahrsversammlung fand am 7. und 8. Mai in dem Gebäude der Institution of Civil Engineers zu London unter dem Vorsitz von William Whitwell statt.

Nach dem Kassenbericht betragen die Gesamteinnahmen des Instituts während seines 31jährigen Bestehens ein wenig über 90000 £ und die Ausgaben etwas über 80000 £, so daß ein Ueberschuß von 10000 £ vorhanden ist. Im Berichtsjahre zeigten die Einnahmen einen beträchtlichen Zuwachs gegen die des Vorjahres, welcher indessen lediglich einem erhöhten Beiträge durch die Carnegie-Stiftung zuzuschreiben ist. Ohne diese hat sich das allgemeine Einkommen des Instituts nicht vermehrt.

Die goldene Bessenermedaille, bekanntlich die höchste Auszeichnung, welche das Institut zu vergeben hat, wurde dieses Jahr Excellenz Krupp zu theil und von Otto Eichhoff als seinem Vertreter in Empfang genommen. Der Präsident wies bei der Ueberreichung der Medaille auf die Verdienste Alfred Krupps sowie auf die seines Sohnes und Nachfolgers, des jetzigen Inhabers der Firma, hin, wobei er besonders hervorhob, daß seit dem im Jahre 1887 erfolgten Tode Alfred Krupps sich die Arbeiterzahl in den Krupp'schen Betrieben verdoppelt habe.

Nunmehr folgten zwei Vorträge über:

### Kokserzeugung.

In dem einen behandelte J. H. Darby die Gewinnung von Koks aus comprimiertem Brennstoff, in dem anderen J. Thiry die Gewinnung von Nebenprodukten beim Verkokten.

Da wir über die Verkokung von Steinkohlen unter Zuhilfenahme mechanischer Stampfvorrichtungen wiederholt berichtet haben,\* gehen wir auf den Darby-

\* „Stahl und Eisen“ 1898 S. 1078; 1900 S. 1248; 1901 S. 73.

schen Vortrag nicht näher ein, ebenso ist die Frage der Gewinnung von Nebenerzeugnissen beim Verkokten schon wiederholt in „Stahl und Eisen“ erörtert worden. Dem Thyr'schen Vortrag entnehmen wir indessen noch die interessante Thatsache, daß die Firma Dr. C. Otto & Co. in jüngster Zeit ihren wohlbekannten Koksofen auch in England mit Erfolg eingeführt hat. Thyr berichtet, daß 50 dieser Öfen auf den Newport Iron-works von Sir B. Samuelson & Co., Middlesbrough, in Betrieb ständen; ferner sei eine weitere Batterie von 80 Öfen des gleichen Systems auf demselben Werke errichtet und solle innerhalb des nächsten Monats in Betrieb kommen. Im ganzen würden nächsten 200 Otto-Hilgenstock-Öfen in England im Gange sein; dazu stünde noch der Bau weiterer Anlagen in South Wales und Yorkshire bevor. Ueber die Befürchtung, daß durch eine allgemeine Einführung der Gewinnung von Nebenerzeugnissen in der Koksfabrication eine Ueberproduktion entstehen und dadurch die Rentabilität der Anlagen bedroht werde, spricht sich Thyr auf Grund von in Deutschland erhaltenen Informationen wie folgt aus:

Der Preis des Ammoniumsulfats folge immer mehr oder weniger dem des Chilisalpeters, dem es indessen an Stickstoffgehalt (21,2% gegen 16,4%) überlegen sei. Wenn man nun bedenke, daß ungefähr 1300 000 t von Chilisalpetern jährlich erzeugt und verbraucht würden, und daß Ammoniumsulfat ein besonders brauchbarer Ersatz für Chilisalpetern zu landwirthschaftlichen Zwecken sei, so ergäbe sich, daß ein Herabgehen der Preise für Ammoniumsulfat nur bei weichen Salpeterpreisen möglich sei. Die Salpeterpreise seien aber letzthin beträchtlich gestiegen und könnten selbst bei ungünstigen Conjunctionen nicht unter 7 £ f. d. Tonne fallen, weil unterhalb dieser Grenze die Gewinnung des Salpeters nicht mehr lohne. Man könne daher unter Berücksichtigung des höheren Stickstoffgehalts mit einem Minimalpreise von 9 £ 5 s rechnen. Es sei ferner in Betracht zu ziehen, daß die Salpeterfelder den angestellten Schätzungen zufolge bei einer Production von 1300 000 bis 1400 000 t in ungefähr 23 Jahren erschöpft sein würden. Durch das Versiegen dieser Quelle würde ein Bedarf an Ammoniumsulfat hervorgerufen werden, zu dessen Befriedigung die gegenwärtige Production bei weitem nicht ausreiche.

Aus der an die beiden genannten Vorträge sich anschließenden Discussion ergibt sich, daß der alte Bienenkorbhofen in England immer noch Anhänger besitzt, die seine Vorzüge gegenüber den Retortenöfen verfechten, indessen überwiegt doch wohl die Zahl der Anhänger der neuen Ofensysteme, zu denen auch Sir Lowthian Bell übergetreten ist.

In Bezug auf die Verwendung von Ammoniumsulfat bemerkt Sir B. Samuelson: Bei den vergleichenden Versuchen, die man in England mit Ammoniumsulfat und Salpeter als Düngemittel gemacht, habe sich herausgestellt, daß der Düngewerth dieser beiden Stoffe nicht immer im Verhältniß zum Stickstoffgehalt stehe. Für manche Pflanzen sei Salpeter sogar besser als Ammoniumsulfat. Ein anderes Bedenken sei, daß ein großer Theil des auf dem Continent gewonnenen Ammoniumsulfats in der Zuckerrübenkultur Verwendung finde, die durch Prämienzahlung begünstigt, man könnte sogar sagen großgezogen sei. Diese Prämien würden nach der Brüsseler Conference mehr oder weniger in Wegfall kommen, und wäre es abzuwarten, ob die Rübenkultur infolgedessen nicht einen Rückgang erleiden würde.

Auf die Sammelnschen Einwürfe erwiderte Dr. L. Mond, daß nach den Arbeiten von H. G. Lawes der Stickstoff des Ammoniumsulfats dem des Salpeters für alle wichtigeren Nutzpflanzen vollständig gleichwerthig sei. Auch würde ein eventueller Rückgang der Rübenzuckerkultur keinen Einfluß auf den Verbrauch von Ammoniumsulfat haben, da auch die Rohrzucker-

fabricanten Ammoniumsulfat in beträchtlichen Mengen verbrauchten. Neumehr wurde der Vortrag von M'William und Hatfield über:

#### Die Entfernung des Siliciums im Martinproceß

verlesen. Die Thatsache, daß manche Verbräucher von Flußeisen einen Siliciumgehalt in demselben ungern sehen und häufig ein zulässiger Maximalgehalt vorgeschrieben wird, hat die Verfasser des Vortrages veranlaßt, die Regelung des Siliciumgehaltes im Martin-eisen zum Gegenstand einer eingehenden Untersuchung zu machen. Es sollte hierbei zugleich festgestellt werden, ob ausnahmsweise hohe Siliciumgehalte von einem Anfräsen des Ofenherdes begleitet seien, aus welcher man auf eine beträchtliche Reduction von Silicium aus dem Ofenmaterial schließen könne. Die Versuche wurden an einem 25 t-Ofen der Firma J. Crowley & Co., Meadow Hall Iron and Steel Works, Sheffield, ausgeführt. Zu diesem Zwecke machte man zunächst eine Reihe einleitender Beobachtungen, bei denen während eines beträchtlichen Zeitraums der Zustand des Ofenherdes geprüft und festgestellt wurde. Die hierbei erhaltenen Resultate, die in den nachstehenden Tabellen wiedergegeben sind, scheinen zu beweisen, daß die Siliciumgehalte weder zu dem Kohlenstoffgehalt des Flußeisens noch zu dem Zustand des Ofenherdes in irgend welcher Beziehung stehen.

Tabelle I. Herd in schlechtem Zustand.

Nr. der Charge	C in %	Si in %
1	0,65	0,12
2	0,26	0,06
3	0,55	0,08
4	0,53	0,15
5	0,36	0,15
6	0,36	0,06

Tabelle II. Herd in gutem Zustand.

Nr. der Charge	C in %	Si in %
7	0,68	0,16
8	0,25	0,12
9	0,47	0,26
10	0,36	0,14
11	0,33	0,14
12	0,22	0,08

Die nächsten Untersuchungen bezogen sich auf den Einfluß der Temperatur auf die Siliciumaufnahme, eine sehr schwierige Frage, welche nur im Zusammenhang mit anderen, später zu erwähnenden Punkten behandelt werden konnte. Die diesbezüglichen Beobachtungen, welche Beziehungen zwischen hohen und niederen Siliciumgehalten und hohen und niederen Temperaturen anzudeuten scheinen, sind daher, wie von den Verfassern ausdrücklich bemerkt wird, mit Rücksicht auf die später erhaltenen Resultate nur mit großer Vorsicht aufzunehmen.

Tabelle III.

Nr. der Charge	C in %	Si in %	Temperatur.
13	0,26	0,03	kalt
14	0,35	0,14	mäßig heiß
15	0,22	0,06	"
16	0,62	0,07	"
17	0,70	0,32	heiß

Hierauf wurde der Flüssigkeitsgrad der Schlacke als ein annäherndes Maß ihrer Basicität beobachtet. Man glaubte sich hierzu berechtigt, da das gegenseitige Verhältniß der Basen zueinander in den verschiedenen Hitzten ziemlich gleich blieb und die Zusammensetzung der Schlacke sich innerhalb der üblichen Grenzen bewegte. Die Beobachtungen ergaben, daß die bei dünner Schlacke erzielten Chargen arm an

Silicium, die bei dickflüssiger Schlacke erzielten dagegen siliciumreich waren. Diese Beziehungen traten so regelmäßig auf, daß man bei einiger Übung mit ziemlicher Sicherheit aus dem Flüssigkeitsgrade der Schlacke am Ende des Processes auf den Siliciumgehalt des Flußeisens schließen konnte. Die Analysen verschiedener unmittelbar vor dem Eisenmanganzusatz gemommener Schlackenproben erwiesen, daß die dünnflüssigen Schlacken ungefähr 51 %, die dickflüssigen ungefähr 57 % Silicium enthielten. Daß die mehr oder weniger vollständige Entfernung des Siliciums nicht durch den Flüssigkeitsgrad der Schlacke selbst bedingt wurde, ging aus der Tatsache hervor, daß das Flußeisen siliciumreich blieb, wenn die Dünnflüssigkeit der Schlacke durch den Zusatz anderer Basen bei Beibehaltung eines hohen Siliciumsgrades erzielt wurde. Der Flüssigkeitsgrad der Schlacke diente vielmehr nur als ein Maß der Basicität unter der Voraussetzung, daß das Verhältnis der Basen unter sich ziemlich constant blieb. Das Verhältnis des Eisenoxids zum Eisenoxydul und der gesamte Gehalt an Eisenoxyd scheinen nur insofern eine Rolle zu spielen, als sie die Basicität der Schlacke beeinflussen.

Tabelle IV.

Schlacke			Fertiges Flußeisen	
FeO	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	SiO <sub>2</sub>	C in %	Si in %
18,6	5,2	55,8	0,36	0,14
26,3	1,6	51,6	0,28	0,06
21,7	4,2	53,6	0,29	0,10
19,9	Spuren	57,2	0,22	0,23
21,2	Spuren	53,6	0,29	0,08

Der Bestätigung der gemachten Beobachtungen wurde schließlich eine spezielle Charge gewidmet, für deren Verarbeitung das folgende Programm aufgestellt

wurde. Zunächst wollte man das Silicium bei hohem Kohlenstoffgehalt aus dem Flußeisen vollständig entfernen, dann die Schlacke an Silicium bis zur oben erwähnten Grenze (57 %) anreichern und dadurch den Siliciumgehalt des Bades erhöhen, während die Entkohlung in diesem Zeitraum beständig und langsam fortschritt, alsdann sollte das Silicium wieder entfernt und schließlich ein siliciumarmes, vollständig markfähiges Endprodukt dargestellt werden.

Die Resultate dieser Beobachtungen sind in Tabelle V zusammengestellt. Aus denselben geht hervor, daß eine Stunde nach dem Einschmelzen die Gehalte an Kohlenstoff, Mangan und Silicium bezw. 1,55, 0,1 und 0,05 % betrugen. Nach 2 Stunden 20 Minuten, nachdem die dünnflüssigste Schlacke eine kurze Zeit auf das Bad eingewirkt hatte und eben dickflüssiger zu werden begann, zeigt die Analyse einen Kohlenstoffgehalt von 0,86 %, einen Manganerhalt von 0,04 % und einen Siliciumgehalt von 0,02 %. Man ließ nun die Schlacke 2 1/2 Stunden lang durch Reduction von Basen dickflüssiger werden und nahm am Ende dieses Zeitraumes eine weitere Probe, welche 0,38 % Kohlenstoff, 0,1 % Mangan und 0,09 % Silicium aufwies; hierauf wurden durch passende Verdünnung der Schlacke alle drei Elemente gleichzeitig entfernt, bis die letzte gerade vor dem Eisenmanganzusatz entnommene Probe die Gehalte Kohlenstoff 0,14 %, Mn 0,065 % und Silicium 0,025 % aufwies. Die den drei letzten Proben entsprechenden Siliciumgehalte waren bezw. 53, 57 und 53. Die Tatsache, daß die Gehalte an Silicium und Mangan im Flußeisen wachen, wenn der Kieselsäuregehalt der Schlacke einen gewissen Betrag überschreitet, deutet fast auf die Reduction eines Mangansilicates hin. Das erzielte Flußeisen gab dicke reine Güsse und wurde wie üblich abgesetzt. Zur weiteren Prüfung der gezogenen Schlußfolgerungen liefs man auch die Schlacke einer zweiten Charge während

Tabelle V. Einzelheiten der Specialcharge Nr. 1.

Zeit		Zusammensetzung des Bades			Zusätze		Flüssigkeitsgrad der Schlacke	Zusammensetzung der Schlacke		
Std.	Min.	C %	Si %	Mn %	Material	Centner		FeO %	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> %	SiO <sub>2</sub> %
11	10	1,60	0,78	0,48	(geschmolzen)	—	dünn	—	—	—
11	12	—	—	—	Erz	10	—	—	—	—
11	30	—	—	—	Erz	4	—	—	—	—
11	45	1,54	0,35	0,20	—	—	dünn	30,8	7,1	45,0
12	15	1,55	0,047	0,11	—	—	dünn	—	—	—
12	20	—	—	—	Erz	2	—	—	—	—
12	45	1,22	0,045	0,09	—	—	dünn	—	—	—
12	50	—	—	—	Erz	3	—	—	—	—
1	0	—	—	—	Erz	1 1/2	—	—	—	—
1	15	0,94	0,028	0,042	—	—	sehr dünn	24,1	2,5	52,8
1	16	—	—	—	(Erz Kalk)	1 2 1/4	—	—	—	—
1	30	0,86	0,018	0,018	—	—	dünn	—	—	—
2	0	0,73	0,022	—	—	—	dickflüssiger werdend	—	—	—
2	30	0,65	0,034	0,056	—	—	ziemlich dickflüssig	—	—	—
3	0	0,55	0,061	0,068	—	—	dickflüssig	—	—	—
3	30	0,40	0,078	0,08	—	—	dickflüssig	—	—	—
3	50	0,38	0,088	0,095	—	—	am stärksten dickflüssig	20,8	1,1	56,8
3	55	—	—	—	Erz	1	—	—	—	—
4	5	—	—	—	(Erz Kalk)	3 1/4 1 1/2	—	—	—	—
4	25	0,26	0,031	0,072	—	—	dünnflüssiger werdend	—	—	—
4	30	—	—	—	Erz	1	—	—	—	—
4	35	—	—	—	Kalk	1 1/2	—	—	—	—
4	45	—	—	—	Erz	1 1/2	—	—	—	—
4	50	0,16	0,024	0,065	—	—	ziemlich dünnflüssig	—	—	—
4	55	—	—	—	Erz	1 1/4	—	—	—	—
5	13	0,14	0,025	0,065	—	—	ziemlich dünnflüssig	21,9	0,57	53,4

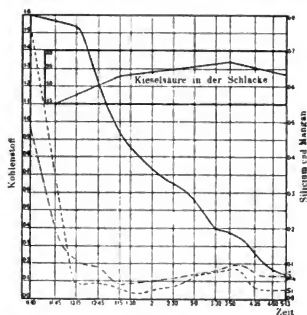
Fertiges Flußeisen C 0,31, Si 0,045, Mn 0,58.

Tabelle VI. Einzelheiten der Specialcharge Nr. 2.

Zeit		Zusammensetzung des Bades			Zusätze		Flüssigkeitsgrad der Schlacke	Zusammensetzung der Schlacke		
		C	Si	Mn	Material	Centner		FeO	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	SiO <sub>2</sub>
Std.	Min.	o <sub>10</sub>	o <sub>10</sub>	o <sub>10</sub>				o <sub>10</sub>	o <sub>10</sub>	o <sub>10</sub>
9	45	1,60	0,80	0,64	geschmolz. Erz	6	—	—	—	—
10	25	1,58	0,28	0,27	Erz	4	dünn	22,1	2,5	48,6
10	52	1,47	0,026	0,064	—	—	ziemlich dünn	—	—	—
10	55	—	—	—	Erz	2	—	—	—	—
11	15	—	—	—	Erz	2	—	—	—	—
11	25	1,08	0,017	0,052	—	—	dünn	—	—	—
11	30	—	—	—	Erz	3	—	—	—	—
11	50	—	—	—	Erz	2	—	—	—	—
11	55	0,82	0,016	0,051	—	—	dünn	—	—	—
12	15	—	—	—	Erz	1	—	—	—	—
12	20	0,61	0,017	0,053	—	—	sehr dünn	20,5	2,1	53,0
12	55	0,47	0,035	0,059	—	—	dickflüssiger werdend	—	—	—
1	25	0,39	0,066	0,065	—	—	ziemlich dickflüssig	—	—	—
2	0	0,33	0,058	0,071	—	—	ganz dickflüssig	18,1	0,6	54,6
2	5	—	—	—	Erz	1 1/4	—	—	—	—
2	30	0,24	0,032	0,056	Erz	1	dünnflüssiger werdend	—	—	—
2	45	—	—	—	Erz	1 1/2	—	—	—	—
3	0	0,19	0,032	0,055	—	—	ziemlich dünnflüssig	23,0	0,3	51,6

eines Zeitraumes von 1 Stunde 40 Minuten dickflüssig werden.

Die Beobachtungen dieser Hitze sind in Tabelle VI zusammengestellt und bestätigen im wesentlichen die früher gemachten Erfahrungen, nur daß sich der Wechsel der Gehalte naturgemäß in engeren Grenzen bewegte. Diese Hitze bot dadurch ein besonderes Interesse, daß ein manganreicheres Roheisen zur Verwendung kam.



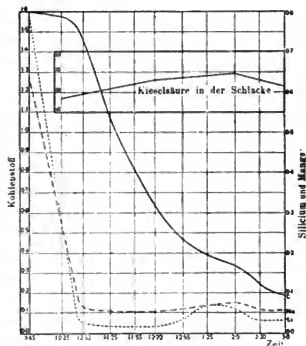
Figur 1.

Schaubild, die Änderung der chemischen Zusammensetzung von Specialcharge Nr. 1 darstellend.

Es zeigte sich dabei, daß trotz eines niedrigen Gehaltes an Eisenoxiden in den frühen Stadien des Processes die Kieselsäuregehalte der Schlacke ähnlich ausfielen, ebenso auch die Zusammensetzung des geschmolzenen Metallbades. In den Figuren 1 und 2 sind die Ergebnisse der Tabelle V und VI graphisch dargestellt.

In Bezug auf die in Tabelle III verzeichneten höchsten und niedrigsten Temperaturen (Charge Nr. 13

und 17) wird schließlich ausgeführt, daß die Schlacke bei kaltem Ofengang sehr basisch sein müsse, um den zur Fortführung des Processes erforderlichen Flüssigkeitsgrad zu behalten, daß dagegen bei heißem Gang die Schlacke das Bestreben hat, Kieselsäure aufzunehmen, wodurch die Bedingungen für einen Wechsel



Figur 2.

Schaubild, die Änderung der chemischen Zusammensetzung von Specialcharge Nr. 2 darstellend.

der Zusammensetzung ungünstig werden können. Bei den in der Praxis üblichen Temperaturen bietet es dagegen wenig Schwierigkeiten, die Zusammensetzung der Schlacke nach Belieben zu ändern.

In der Discussion des vorstehenden Vortrags bemerkte Richards: Wenn man ein Flußeisenbad im Martinofen in der üblichen Weise verarbeitet — das

heißt, das Erz in regelmäßigen Zwischenräumen zuführen —, so sei es leicht, jeden gewünschten Kohlenstoffgehalt bei niedrigem Siliciumgehalt zu erzielen; wenn man dagegen das Erz in längeren Zwischenräumen zusetze, so würde das Bad sehr heiß und träten die vom Verfasser geschilderten Erscheinungen ein. Ähnliche Erfahrungen wie von den Verfassern sind auch von Lange gemacht worden. —

Der Allensche Vortrag: Ein neues System, Hochofenformen zu kühlen, bezieht sich im wesentlichen auf die Fostersche Vacuumform, über welche wir bereits in „Stahl und Eisen“ berichtet haben. Wir gehen deshalb auf den Inhalt dieses Vortrages nicht näher ein.

(Schluß folgt.)

\* 1901 S. 836.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Elsafs-Lothringens Montanstatistik.

Nach den statistischen Erhebungen der Bergbehörden standen im Kalenderjahre 1901 in Elsaß-Lothringen im Betriebe: 81 Eisenerzbergwerke, Eisenerz-Tagebane und sonstige Erzbergwerke, 4 Steinkohlenbergwerke, 9 Bitumenbergwerke, 18 Steinsalz-Bergwerke und Soolquellen zur Versorgung von 8 Salinen und 3 Sodafabriken, 11 Hochofenwerke mit 43 Hochofen, 47 Eisengießereien, 8 Schweißisenwerke und 7 Flußisenwerke.

Die Förderung bzw. Erzeugung betrug in Tonnen:

	1901	1900
Eisenerze . . . . .	7 594 712	7 742 315
sonstige Erze . . . . .	10	187
Steinkohlen . . . . .	1 193 168	1 136 626
Erdöl . . . . .	19 997	22 596
Asphalt . . . . .	5 462	6 988
Sodsalz . . . . .	63 088	76 771
Isosalz . . . . .	1 446 774	1 524 000
Schweißisen . . . . .	65 209	60 186
Flußisen . . . . .	682 155	500 400
Eisengufswaren . . . . .	58 663	64 799

Von den 7 594 712 Eisenerzen, die in 1901 gefördert wurden, verblieben am Jahreschluß 70 374 t als Lagerbestand auf den Gruben, 7 524 338 t kamen zum Absatz. Es wurden abgesetzt Tonnen: in Lothringen 4 233 019 (i. Vorjahr 4 347 605), im Saargebiet 1 339 512 (1 264 184), im übrigen Rheinland und in Westfalen 932 390 (843 590), in Frankreich 444 289 (467 772), in Luxemburg 491 306 (599 142), in Belgien 883 822 (145 132), zusammen 7 524 338 (7 667 425).

Von den im Jahre 1901 geförderten 1 193 168 t Steinkohlen wurden 76 647 auf den Steinkohlengruben selbst zur Heizung der Dampfkessel n. s. w. verwandt; 1 116 521 gelangten zum Absatz. Es wurden abgesetzt Tonnen: in Elsaß-Lothringen 696 302 (703 719), in Süddeutschland und in der Rheinprovinz 176 206 (194 626), in Frankreich 163 086 (126 242), in Italien 3461, in der Schweiz 71 844 (48 498), in Luxemburg 83 84 (1809), in Oesterreich 1788 (220), zusammen 1 116 521 (1 078 105).

Von den lothringischen Salinen wurde an Sodsalz im Jahre 1901 abgesetzt: 13 589 t in Elsaß-Lothringen, 21 836 in der Rheinprovinz und in Westfalen, 11 084 im übrigen Deutschland, 2108 in Luxemburg, 4030 in Belgien, zusammen 52 647. Da die Sodsalz-Erzeugung der lothringischen Salinen in 1901 63 088 t betrug, gelangten 10 441 t der Gewinnung nicht zum Absatz.

### Elektrische Eisendarstellung.

Die Frage der elektrischen Eisendarstellung ist wiederholt der Gegenstand wissenschaftlicher Betrachtungen und praktischer Versuche gewesen, doch ist eine wirtschaftlich vortheilhafte Lösung derselben

bis jetzt noch nicht erfolgt, und besteht nach dem Dafürhalten hervorragender Metallurgen auch keine Wahrscheinlichkeit, daß die elektrische Eisenschmelzung jemals den Wettbewerb mit dem Roheisen- und Bessemerbetrieb wird aufnehmen können.

Wir haben seiner Zeit Gelegenheit genommen, über die unlängst von Stassano\* unternommenen Versuche zu berichten, die angeblich zu großen Hoffnungen berechtigten, aber schließlich den darauf gesetzten Erwartungen nicht entsprochen haben. Dies hat indessen die Erfinder nicht abgeschreckt, sich von neuem mit diesem Problem zu beschäftigen, wie ein von Harmet in der „Société de l'Industrie Minérale“ am 1. Februar d. J. gehaltener Vortrag beweist.

Das von Harmet vorgeschlagene Verfahren zur elektrischen Eisendarstellung ist von dem Stassano-Verfahren vollständig verschieden. Während nämlich bei letzterem die Reduction des Eisenoxyds und die Schmelzung des reduzierten, mehr oder weniger gekühlten Metalls, ähnlich wie beim Hochofenproceß in demselben Ofen, wenn auch in verschiedenen Zonen, erfolgt, will Harmet den Reductionsproceß von dem Schmelzproceß vollständig trennen und das Reductionsmittel in festem Zustande auf die bereits geschmolzenen Oxyde in einem besonderen Apparat einwirken lassen. Unmittelbar an die Roheisengewinnung soll sich die Entkohlung desselben schließen, so daß als Endproduct Flußeisen entsteht.

Der von Harmet vorgeschlagene Apparat besteht demnach aus drei Ofen, einem für die Schmelzung des Erzes, einem zweiten für die Reduction der geschmolzenen Oxyde und einem dritten für die Flußeisenerzeugung. Von diesen sollen die beiden ersten continuirlich arbeiten und die erhaltenen Producte selbstthätig austragen, während der letzte zwar auch continuirlichen Betrieb besitzt, aber durch periodisches Abstechen entleert wird.

Der in der Abbildung S. 642 dargestellte verticale Schmelzofen A hat kreisförmigen Querschnitt und erweitert sich von der Gicht abwärts, um das Herabgleiten der Beschickung zu erleichtern und die Bildung von Versetzungen zu vermeiden. In dem Schacht des Ofens sind zwei Reihen Störöffnungen angeordnet, welche, wenn nicht benutzt, durch eingelegte Ziegel verschlossen sind. Der an den Schacht sich anschließende Herd ist bedeutend weiter als der untere Schachttramm, so daß er von der Beschickung nicht ausgefüllt wird, sondern ein ringförmiger Raum für die Gascirculation verbleibt. Da die Gichtgase keinerlei Heizwerth besitzen, ist kein Gasfang vorhanden, wodurch die Beschickung des Ofens erleichtert wird. Die Herdsohle ist nach dem Reductionsofen zu geneigt, um den geschmolzenen Oxyden den Abfluß zu gestatten. Die Schmelzung der Oxyde erfolgt mit Hilfe der Gase, die aus dem

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1899 Seite 797, 1900 Seite 232, 758.

Reductionsofen *B* entweichen und durch einen seitlich eintretenden gepreßten Windstrom verbrannt werden. Die hierdurch erzeugte Flamme trifft gegen die Böschung des Beschickungskegels und breitet sich in dem ganzen Herdraum, besonders in dem oben erwähnten Kanal aus, wo die Gase eine vollständige Verbrennung erfahren, und entweicht alsdann nach dem Durchdringen der ganzen porösen Beschickungssäule aus der offenen Gicht. Obgleich, wie der Erfinder behauptet, die im Ofen *B* erzeugten Reductionsgase im allgemeinen zur Vorwärmung und Schmelzung der Beschickung ausreichen, so ist doch eine zweite Wärmequelle in Gestalt eines durch zwei Kohlelektroden eingeführten elektrischen Stromes vorgesehen, erstens, um ein etwaiges Wärmedeficit zu decken und zweitens die Schmelzung auf der Herdsohle zu reguliren. Die letztere ist, wie aus dem oben Gesagten hervorgeht, sehr ausgedehnt und bilden die Erze, dem natürlichen Böschungswinkel folgend, im Ofenherd einen mächtigen Kegel, der nur an der Oberfläche von der Flamme unmittelbar getroffen wird, während die entfernten Partien, besonders in der Nähe des Bodens, weniger Wärme erhalten.

Der zweite Ofen hat im oberen Theil die Form eines vertical stehenden Cylinders und wird von oben

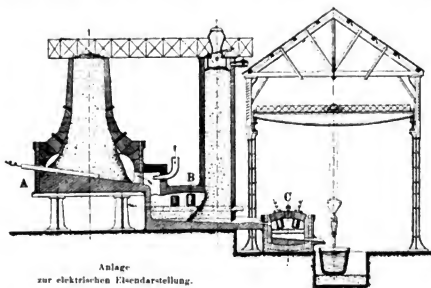
Den dritten Theil der Anlage bildet ein Frischofen *C*, in dem das erhaltene Roheisen nach dem Martinverfahren entkühlt wird. Derselbe besteht aus einer kreisförmigen Kammer mit einer Chargiröffnung, einer Zuführungsrinne für das geschmolzene aus dem Reductionsapparat kommende Roheisen, Stichloch und Schlackenabfluß.

Harmet baut auf sein Verfahren sehr sanguinische Hoffnungen und glaubt durch dasselbe nicht nur ein besseres Flußeisen als im Martinofen erzeugen, sondern auch die Gesteungskosten des Flußeisens um 13,26 Frca. für die Tonne herabsetzen zu können.

### Die Stellung der gewerblichen Kreise zur Frage des unlauteren Wettbewerbs.

Wir lesen in den Verhandlungen der Handelskammer für den Kreis Essen vom 29. April d. J.: In einem vor dem Essener Landgericht kürzlich zu Ende geführten Strafproceß wegen Vergehens gegen die §§ 9 und 10 des Reichsgesetzes vom 27. Mai 1896 zur Bekämpfung des unlauteren Wettbewerbs war mehreren angeklagten Fabrikarbeitern aus Essen zur Last gelegt,

Betriebsgeheimnisse, die ihnen vermöge ihrer Dienstverhältnisse bekannt geworden waren, einem mit-angeklagten Fabricanten aus Baiern zum Zwecke des unlauteren Wettbewerbs verrathen zu haben. Der Fabricant war beschuldigt, die ihm auf diesem Wege zur Kenntniß gekommenen Mittheilungen, sowie Betriebsgeheimnisse, von denen er durch eine gegen die guten Sitten verstößende eigene Handlung von einem früheren Arbeiter der geschädigten Firma Kenntniß erlangt hatte, im Wettbewerbe unbefugt verworther zu haben. Die Angeklagten wurden, obwohl der Staatsanwalt sie des ihnen zur Last gelegten Vergehens für überführt erachtete und gegen die Arbeiter je sechs Wochen, gegen den Fabricanten sechs Monate Gefängniß beauftragte, freigesprochen, da nach dem Urtheil der Sachverständigen der Gerichtshof Betriebsgeheim-



Anlage  
zur elektrischen Eisendarrstellung.

mit Koks, Holzkohle oder Anthracit beschickt. Die Gicht ist mit einem zugleich als Chargirapparat dienenden Verachluß versehen. Den unteren Theil des Ofens bildet die Reductionskammer, welche gleichfalls kreisförmigen Querschnitt besitzt und einerseits mit dem Schmelzofen, andererseits mit dem Entkohlungssofen in Verbindung steht, außerdem sind noch eine Schlackenrinne sowie Oeffnungen für die Einführung der Kohlelektroden vorhanden.

Die Kokssäule ruht infolge ihres Eigengewichts auf der Sohle der Schmelzkammer an, während die an ihrer Oberfläche befindlichen nicht unter Druck stehenden Koksstücke von dem Metall und der Schlacke gehoben werden und, auf dem Metallbad schwimmend, sich durch den ganzen Schmelzraum vertheilen; die Schlacken- und Roheisenrinnen sind hinter der Kokssäule angeordnet. Schlacke und Metall müssen daher vor ihrem Abfluß in den Frischofen die unteren Schichten weißglühenden Koks durchdringen, um eine vollständige Reduction zu sichern. Da bei der Reduction mehr Wärme verbraucht wird, als durch die Verbrennung des Kohlenstoffs zu Kohlenoxyd entsteht, so soll der entstehende Wärmebedarf durch den elektrischen Strom gedeckt werden, zu dessen Einführung seitliche oder durch das Ofengewölbe eingeschobene Elektroden dienen.

nisse nicht als vorliegend erachtete. Im Laufe der Verhandlung hatte der Staatsanwalt an den als Sachverständigen geladenen Königlichen Gewerbeinspector des Essener Bezirks nach in Essener Blättern erschienenen Berichten die Anfrage gerichtet, ob der Sachverständige die Handlung des angeklagten Fabricanten, nämlich das Aufsuchen ehemaliger Arbeiter der geschädigten Firma und das Anfragen derselben über Einzelheiten von Ofenconstructionen und Betriebsweisen, als gegen die guten Sitten verstößend ansehe, oder ob solches im gewerblichen Leben üblich sei? Hierauf hatte nach den angezogenen Berichten der Gewerbeinspector entgegnet, daß derartige Handlungen als üblich bezeichnet werden müßten, wenn sie von niemanden eingestanden würden. Wenn eine Firma von der anderen durch einen entlassenen Beamteten oder Arbeiter wichtiges zu erfahren vermöchte, so lasse sie die Gelegenheit dazu nicht vorbeigehen.

Nach ändern in der Presse erschienenen Berichten soll die Aeußerung des als Sachverständigen genommenen Gewerbeinspectors gelandet haben, daß das alle Firmen, auch die feinsten thäten, und daß er keine kenne, die es nicht thäte.

Der Herr Gewerbeinspector hat sich durch diese Pressmittheilungen veranlaßt gesehen, denjenigen Blättern, welche die letzt angezogene Mittheilung



gebracht hatten, folgende Berichtigung zugelen zu lassen:

„Essen, 24. April. Auf Grund des § 11 des Reichsgesetzes über die Presse vom 7. Mai 1874 ersuche ich Sie ergebenst, zu Ihrer Mittheilung in Nr. 311 unter Deutschland über unlauteren Wettbewerb folgende Berichtigung in der nächsten Nummer Ihrer Zeitung an derselben Stelle aufzunehmen: Bei meiner Vernehmung als Sachverständiger in dem vor der ersten Strafkammer des hiesigen Landgerichts am 14. d. M. verhandelten Strafprocess wegen unlauteren Wettbewerbs habe ich nicht gesagt, daß alle Firmen, auch die feinsten, ehemalige Arbeiter anderer Firmen ansuchten und über Einzelheiten von Constructionen und Betriebsweisen ausfragten, sondern ich habe auf Befragen des Staatsanwalts nur erklärt: „Ich habe allerdings noch keine Firma, auch keine große, kennen gelernt, welche sich die ihr bietende Gelegenheit, von ehemaligen Arbeitern und Beamten anderer Firmen über Einrichtungen und Betriebsweisen etwas zu erfahren, entgegen läßt. Freilich will das nachher keiner gewesen sein bezw. zugehen.“ Ich habe dann sofort zugefügt, daß diese meine Äußerung selbstverständlich einen Vorwurf gegen alle Firmen, namentlich gegen diejenigen, welche ich nach dieser Richtung nicht kennen gelernt hätte, nicht enthalten solle. Der Königliche Gewerbeinspector Wärfel.“

Die Handelskammer war der Ansicht (der sich die Redaction von „Stahl und Eisen“ in allen Punkten anschließt), daß die von dem Königlichen Gewerbeinspector verlaubte Auffassung über die in gewerblichen Kreisen allgemein herrschenden Rechtsbegriffe mit den tatsächlichen Verhältnissen in scharfem Widerspruch stehe. Wenn derartig laxe Auffassungen über das, was als geschäftlich üblich und rechtlich zulässig erscheint, in gewerblichen Kreisen gang und gäbe wären, so würde es um den deutschen Gewerbestand traurig bestellt sein. Die Auffassung des Gewerbeinspectors sei aber eine völlig unzutreffende, und es müsse als eine Pflicht der Handelskammer, als der berufenen Vertretung der gewerblichen Interessen, erachtet werden, in breiter Öffentlichkeit gegen diese Auffassung zu protestieren. Hierbei sei dem Bedauern darüber Ausdruck zu geben, daß ein Königlicher Beamter, der durch seinen Beruf mit den gewerblichen und industriellen Kreisen in enger Berührung steht, eine solche geringschätzige Auffassung, die den deutschen Gewerbestand weithin discreditiren müsse, hege und zum Ausdruck gebracht habe.

Hinsichtlich der Frage, ob der Begriff des Fabrikheimnisses bei dem in Rede stehenden Process so erfaßt ist, wie es vom Standpunkte der Wahrung der gewerblichen Interessen notwendig erscheint, behält sich die Handelskammer ein Eingehen nach Bekanntwerden des Wortlautes des Urtheils vor. Die ganze Angelegenheit soll alsdann der „Vereinigung von Handelskammern des niederheinlich-westfälischen Industriebezirks“ unterbreitet werden.

## Verwendung von Gußeisen zu Dampfüberhitzern.

Nachdem der Herr Minister für Handel und Gewerbe in Preußen mittels Erlasses vom 30. März 1901 an den Verein deutscher Ingenieure die Aufforderung gerichtet hatte, sich über die Verwendung von Gußeisen zu Dampfüberhitzern zu äußern, ist zunächst eine große Zahl von Civilingenieuren, Maschinenfabriken, Lehrern technischer Hochschulen und Erbauern von Dampfüberhitzern seitens des Vereines deutscher Ingenieure ersucht worden, sich zu dieser Frage zu äußern. Die — in dankenswerther Weise bereitwilligst gewährten — Aeusßerungen sind zusammengestellt und bei einer Berathung verworther worden, an der außer Vertretern des Vereines deutscher Ingenieure und des Centralverbandes der preussischen Dampfkessel-Überwachungsvereine auch Hr. Jaeger, Geh. Regierungsrath im kgl. preussischen Ministerium für Handel und Gewerbe, theilnahm. Das Ergebnis dieser Berathung war, daß die gegenwärtig zur Verfügung stehenden Erfahrungen keine Veranlassung geben, die Verwendung des Gußeisens zu Dampfüberhitzern einzuschränken oder gar zu verbieten. Jedoch ist dabei vorausgesetzt worden, daß das Gußeisen von geeigneter Beschaffenheit, vor allem, daß es ausreichend zäh und feuerbeständig sei.

In seinem Bericht an den Herrn Minister theilte der Vorstand des Vereines deutscher Ingenieure mit, daß die Berathungen fortgesetzt werden sollten, insbesondere auch in der Richtung, daß durch Versuche die Eigenschaften nach Möglichkeit ermittelt würden, welche die für Ueberhitzeranzuwendenden Materialien besitzen müßten, um ausreichende Sicherheit zu gewähren.

Für die Bereitwilligkeit, die Materialfrage durch Versuche und Meinungsantausch unter Fachgenossen weiterer Klärung zuzuführen, hat der Herr Minister dem Verein deutscher Ingenieure seinen Dank ausgesprochen.

Zur Fortführung der Studien erscheint es geboten, von demjenigen Material auszugehen, welches jetzt mit Erfolg für Ueberhitzer verwendet wird, um festzustellen, welche Eigenschaften es besitzt, und ferner zu ermitteln, mangels welcher Eigenschaften andere Baustoffe und Bauarten sich nicht bewährt haben. Diese Studien sollten sich ebensowohl auf Gußeisen wie auf Schmiedeeisen erstrecken; auch sollten sie nicht nur die Materialbeschaffenheit ins Auge fassen, sondern auch die örtlichen, überhaupt besonderen Verhältnisse der Anlage und ihrer Einzelheiten, die Construction, die Beanspruchung der einzelnen Theile, die Art der Benutzung und des Betriebes u. s. w. Diese Angaben sind namentlich dann möglichst erschöpfend zu machen, wenn Unfälle eingetreten sind.

Um Material für solche Studien zu erhalten, richtet der „Verein deutscher Ingenieure“ an die Erbauer und Benützer von Dampfüberhitzern das Ersuchen, ihm ihre Erfahrungen mitzutheilen und ihm zugleich Zeichnungen und Beschreibungen der Ueberhitzer sowie Protocollirte der in Betracht kommenden Constructionstheile zur Verfügung zu stellen.

## Industrielle Rundschau.

### Brückenbau Flender Actien-Gesellschaft zu Benrath.

Das abgelaufene erste Geschäftsjahr ist für die Gesellschaft ein ungünstiges gewesen. Sie hat infolge der beständig sinkenden Preise auf Lager und Abschüsse nicht unerhebliche Verluste erlitten. Auch führte das auf dem Eisenmarkt schon im Jahre 1900 in Erscheinung getretene Mißverhältnis zwischen Production und Consum zu großen Absatzschwierigkeiten

und zu der Unmöglichkeit, für den stark vergrößerten Betrieb das erforderliche Maß von Beschäftigung selbst auf einer keinen Gewinn mehr versprechenden Preislage zu sichern. Hierzu trat noch die durch die Erweiterung und den Umbau der Werkstätten verursachte unvermeidliche Betriebsstörung. Wenn gleichwohl das Berichtsjahr ohne Betriebsverlust abschloß, so ist dies dem Entgegenkommen der Vorbesitzer zu verdanken,

welche den Betrag von 150 000 *M.* in Actien der Gesellschaft zur unbeschränkten Verfügung gestellt haben. Durch die auf der Höhe der Zeit stehenden umfangreichen Fabrikanlagen ist das Werk in der Lage, schnell und billig fabriciren zu können. Der 9226,85 *M.* betragende Reingewinn soll folgendermaßen verwendet werden: 5% zum Reservefonds = 461,95 *M.*, Vergütung an den ersten Aufsichtsrath 1500 *M.*, Vortrag auf neue Rechnung 7265,50 *M.*

#### Ganz & Co., Eisengießerei und Maschinenfabriks-Actien-Gesellschaft, Budapest.

Bei einem Rückgange der Waarenauslieferung gegen das Vorjahr von 34 $\frac{1}{2}$  Millionen auf 28 $\frac{1}{2}$  Millionen Kronen schließt für das Unternehmen das Jahr 1901 mit einem Gewinne von 782 200,06 Kronen. In der zweiten Hälfte des Jahres war das Werk nicht in der Lage, Aufträge in entsprechendem Maße zu erlangen und mußte nicht nur eine große Zahl Arbeiter entlassen, sondern auch vom October ab die Arbeitszeit im größten Theile der Werkstätten wesentlich reduirt werden. Die misslichen Verhältnisse sind vor allem in der Filiale in Leobersdorf, wo mit wesentlichen Verlusten gearbeitet wurde, empfindlich zur Geltung gekommen.

Der Reingewinn beträgt nach Abzug der Abschreibungen in der Höhe von 248 515,48 Kronen 782 200,06 K., von diesen sind die Directionstantiemen mit 78 220 K. in Abzug zu bringen. Zu den verbleibenden 703 980,06 K. kommt der Gewinnvortrag des Vorjahres in der Höhe von 837 390,95 K., zusammen 1 041 371,01 K. Es wird beantragt, auf 6000 Actien eine Dividende von 100 K., demnach 600 000 K. zu vertheilen, dem Pensionsfonds der Beamten 40 000 K., dem Steuer-Reservefonds 150 000 K. zuzuführen und den Rest von 251 371,01 K. auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Waggonfabrik Gebr. Hofmann & Co. Act.-Ges. in Breslau.

Im Jahre 1901 sind 998 Wagen und andere Erzeugnisse für 3 151 018 *M.* zur Ablieferung gekommen, gegen 1190 Wagen u. s. w. im Vorjahre für 4 057 410 *M.* und es liegen wieder Aufträge für 3 560 000 *M.* vor. Der industrielle Niedergang im Jahre 1901 hat dem Unternehmen große Schwierigkeiten bereitet, ungenügende Beschäftigung einzelner Werkstätten herbeigeführt und manche Aufträge nur zu Verlustpreisen erlangen lassen.

Die Bilanz ergibt nach den nöthigen und angemessenen Rücklagen und Abschreibungen einen Ueberschuß von 187 832,98 *M.*, aus welchem nach Abzug der statut- und vertragsmäßigen Tantiemen für Aufsichtsrath, Vorstand und Beamte eine Dividende von 13 $\frac{1}{2}$ % gezahlt werden kann.

#### Maschinen- und Armaturenfabrik vormals C. Louis Strube, Act.-Ges. zu Magdeburg-Buckau.

Der wirtschaftliche Druck, der im Berichtsjahr 1901 auf Handel und Industrie lag, hat das Werk sehr in Mitleidenschaft gezogen. Die Hauptabnehmer, Maschinen- und Kesselfabriken, hatten unter großem Arbeitsmangel zu leiden, und es bedurfte großer Anstrengungen, der Fabrik Arbeit zuzuführen. Bei dem gesteigerten Wettbewerb gingen die Verkaufspreise immer mehr zurück, und das theure Rohmaterial zu verarbeiten war, so war die Erzielung eines Gewinnes nicht möglich.

Die Bilanz ergibt nach Abschreibungen im Betrage von 64 110,53 *M.* einen Verlust von 131 592,81 *M.*, dessen Deckung aus den beiden Reservefonds zu erfolgen hat.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Für die Vereinsbibliothek

ist folgende Bücherspende eingegangen:

Hrn. Tjard Schwarz: *Der amerikanische Schiffbau im letzten Jahrzehnt.*

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

*Cosack, Carl*, Fabrik- und Gutbesitzer, Haus Menzelsfelde bei Lippstadt.

*Dutrenx, August*, Ingénieur attaché à la Direction de la Cie. des Forges de Châtillon, Commentry et Neuves-Maisons, Paris, 19 rue de la Rochefoucauld.  
*Fürth, Emil*, Ingenieur, Urfahr bei Linz a. d. Donau, Hagenstr. 5, Oberösterreich.

*Loeschnitz, Edmund*, Ingénieur à l'Union Cie. d'Assurance Contre l'Incendie, Paris 15<sup>e</sup>, 5 Quai de Javel.  
*Mildner, Carl*, Ingenieur, Gleiwitz O.-S., Fabrikstr.  
*Müller, Hugo*, Beamter des Bochumer Vereins, Bochum, Bergstraße 89.

*Münster, Max*, Ingenieur, Solingen, Weststraße 22.  
*Niefen, Fr.*, Ingenieur des Eisen- und Stahlwerks Klettenberg, Köln-Sülz.

*Palgen, Carl*, Ingenieur, Brüssel, 14 Rue Stevin.

*Perl, Ludwig*, Ingenieur, Sinjako, Post Jajce, Bosnien.  
*Riecker, Max*, Kgl. Hütteninspector, Betriebs-Vorstand des Walzwerks Wasseralfingen, Wasseralfingen, Württemberg.

*Völker, Wilhelm*, Hütteningenieur, Königl. Geschützgießerei, Spandau.

*Weisdorff, Edmund*, Generaldirector der Luxemburger Bergwerks- und Saarbrücker Eisenhütten-Actien-Gesellschaft, Barbacher Hütte bei Saarbrücken.

#### Neue Mitglieder:

*Cosack, Carl, jr.*, Ingenieur und Werksleiter des Eisenwerks Krieglach Carl Cosack, Krieglach, Steiermark.

*Dub, Rudolf*, Ingenieur, Witkowitz, Mähren.

*Gugler, Heinrich*, Ingenieur des Eisenwerks Nürnberg, A.-G., vorm. J. Tafel & Co., Nürnberg.

*Hallwachs, Fl.*, Ingenieur, Hayngen, Lothr.

*Johanny, Herbert*, Hütteningenieur, Witkowitz, Mähren.

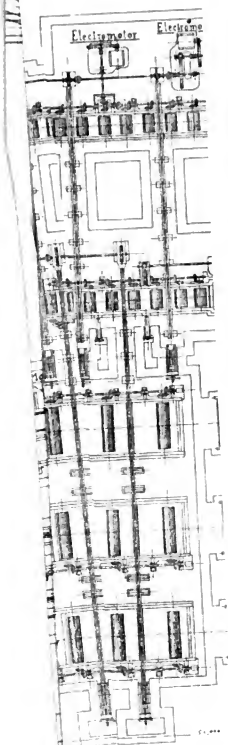
*Lampe, John*, Vertreter der Firma Carl Spaeter für Süd-Rußland, Mariupol, Gov. Jekaterinoslaw, S.-R.

*Wallacks, Adolf*, Obergeringenieur der Friedrich Wilhelms-Hütte, Mülheim-Ruhr.

#### Verstorben:

*Emunds, Joseph*, Ingenieur, Inden, Bex. Aachen.

*Schumacher, Caspar*, Director der Kalk Werkzeugmaschinenfabrik Breuer, Schumacher & Co., A.-G., Kalk b. Köln.



Abonnementspreis  
für  
Nichtvereins-  
mitglieder:  
24 Mark  
jährlich  
excl. Porto.

# STAHL UND EISEN.

## ZEITSCHRIFT

Insertionspreis  
40 Pf.  
für die  
zweigespaltene  
Petitzelle,  
bei Jahresinserat  
angemessener  
Rabatt.

FÜR DAS DEUTSCHE EISENHÜTTENWESEN.

Redigirt von

Ingenieur E. Schrödter,

und

Generalsecretär Dr. W. Beumer,

Geschäftsführer des Vereins deutscher Eisenhüttenleute,  
für den technischen Theil

Geschäftsführer der Nordwestlichen Gruppe des Vereins  
deutscher Eisen- und Stahl-Industrieller,  
für den wirtschaftlichen Theil.

Commissions-Verlag von A. Bagel in Düsseldorf

Nr. 12.

15. Juni 1902.

22. Jahrgang.

### Amerikanische Siemens-Martin-Anlagen.

Von Hermann Illies, Obergeringenieur.

(Hierzu Tafel XII und XIII.)

Nachdem es im Jahre 1878 Gilchrist-Thomas gelungen war, ein basisches Futter für den Converter zu entdecken, nahm die Herstellung von basischem Flußeisen, besonders in Deutschland, sehr zu, und wenn auch Jahre vergingen, ehe das Flußeisen zur Herstellung von Eisenconstructions und Brückenbauten zugelassen wurde, hat es jetzt doch, nachdem in Hamburg beim Bau der Baakenbrücke 1886/1887 bahnbrechend vorgegangen war, in ungeahnter Weise Anwendung gefunden, während das Bessemerverfahren allmählich zurückgegangen ist. So wurde in Oesterreich im März 1901 die letzte Bessemercharge erblasen.

Anders lag die Sache in Amerika. Dort blieb das Bessemerverfahren das vorherrschende, nachdem es Anfang der 80er Jahre eingeführt worden war. Noch Anfang der 90er Jahre wurden verschiedene Bessemerwerke neu errichtet und die Jahreserzeugung an Bessemerisen stieg auf etwa 8000 000 t, ist jedoch im Jahre 1900 auf 6791 726 t zurückgegangen.

Allmählich stellte sich aber heraus, daß das erblasene Material nicht gleich brauchbar für alle Zwecke war und nicht allen Ansprüchen genügte. Daher wurden zunächst Bleche nur noch aus Martin Stahl hergestellt, und nachdem die Erzeugungskosten der Martinwerke durch maschinelle Einrichtungen verbilligt worden waren, so daß sich der Martinproceß mit dem Bessemerverfahren messen konnte, ging man dazu über, auch Profile,

wie Winkel, I- und C-Eisen u. s. w., aus Martin Stahl herzustellen, so daß jetzt das Bessemerisen fast nur noch für Schienen, Platinen für Weißbleche, Band Eisen u. s. w. gebraucht wird.

Um den größeren Ansprüchen gerecht zu werden, entstanden in Amerika in den letzten Jahren verschiedene neue Martinwerke, von denen das größte die Anlage der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. ist, nach deren Plänen auch die Anlagen der Duquesne und Sharon Steel Co. ausgeführt wurden.

Allgemein ist man dazu übergegangen, 50-t-Oefen zu bauen, deren Betrieb sich billiger gestaltet als der kleinerer Oefen, da ein großer Einsatz in einer Hitze verhältnißmäßig weniger Brennmaterial verbraucht als ein kleiner. Kippöfen sind nur vereinzelt angewendet worden, so z. B. bei der Alabama Steel and Shipbuilding Co., der Pennsylvania und Illinois Steel Co. Meiner Meinung nach werden die Vortheile derselben durch die Mehrkosten, weniger der Anlage als der Unterhaltung, sowie der häufigen durch den maschinellen Theil veranlaßten Betriebsstörungen aufgewogen. Jedenfalls haben sich die Carnegie-Werke, die keine Kosten scheuen, wo es gilt, gute und praktische Sachen einzuführen, nicht dazu entschließen können, Kippöfen zu bauen, und die Sharon Steel Co., die neueste derartige Anlage Amerikas, ist ihnen darin gefolgt.

In allen Martinanlagen ist der Wagenguß eingeführt, der sich besonders da, wo schwere

Blöcke von 2 t und mehr Gewicht gegossen werden, vorzüglich bewährt hat. Die Blöcke können schnell aus dem Gebäude entfernt und die Blockformen durch mechanische Vorrichtungen abgestreift werden. Die Blöcke kommen noch warm in die Tiefofen, wodurch eine große Ersparnis an Brennmaterial erzielt wird. Die alten hydraulischen Gießspannen-Drehkräne haben elektrische Laufkräne Platz machen müssen, die den Vorzug haben, die ganze Bodenfläche bestreichen und ausnutzen zu können. Das Gießen der Blöcke kann an irgend einem

Laufkräne vorgesehen, um Reparaturen leicht und schnell ausführen zu können, denn gerade im Martinwerk können Betriebsstörungen sehr teuer werden. Vielfach wird jetzt flüssiges Metall direct vom Hochofen eingesetzt, welches vorher zur Angleichung in Roheisenmischer gefüllt war.

Abweichende Anordnungen der einzelnen Martinhütten zeigt die gegenseitige Lage der Beschickungsabthne zur Hüttensohle. Nur in Homestead ist eine einheitliche Sohle für das ganze Gebäude in allen drei Anlagen vorhanden,



Abbildung 1. Innere Ansicht der Martinanlage Nr. 2  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.

Platz vorgenommen und der Ofen gleich nach dem Abstich hergerichtet werden, ohne daß die Lente durch große Hitze belastigt werden. Henry Aiken, Pittsburg, hängt die Gießspannen an eine oder mehrere Schraubenspindeln, doch bedingt diese Bauart ein hohes Gebäude, auch nutzen sich die Spindelmuttern leicht ab. Neuerdings werden die Kräne für die Gießspannen mit außerhalb liegenden Kettentrommeln und Führungen sowie zwischen den Trägern laufenden kleineren Laufkatzen gebaut, wie sie von mir 1896 zuerst für die Bessemererei der Troy Iron and Steel Co. entworfen wurden. Die kleine Laufkatze dient zum Kippen der Gießspannen sowie für Reparaturen. Auch hinter den Öfen werden außer Beschickungsmaschinen elektrische

während in Duquesne und Sharon in dieser Höhendifferenz fast die einzige Abweichung von der neuesten Anlage obigen Werkes vorliegt. Der Bau der Anlage stellt sich bei einem einheitlichen Niveau etwas theurer, da die Generatoren und Fundamente tiefer zu liegen kommen, auch eine Schlackenrube vorgesehen sein muß, doch ist er wegen des Vortheils ungehinderten Verkehrs vorzuziehen. Es fallen auch alle Geleiserhöhungen weg, die oft schwierige Kreuzungen mit den übrigen Werksgeleisen zur Folge haben. Das Heransheben der Schlacke aus der Gießspannenrube hat keine Schwierigkeiten und eine Reparatur am Ofen ist jedenfalls schneller und billiger herzustellen, da der Ofen von allen Seiten bequem zugänglich ist.

Auf den Homestead-Werken der Carnegie Steel Co. befinden sich drei Martinanlagen, die sich in ihren inneren Einrichtungen entsprechend dem Jahre des Baues sehr voneinander unterscheiden. Die Martinhütte Nr. 1, welche auf Tafel XII im Grundriss und Schnitt wiedergegeben ist, wurde im Jahre 1887/1888 gebaut. Sie hat acht Oefen von je 25 bis 30 t und befindet sich in einem Gebäude mit einem Blechwalzwerk. Dieses Gebäude ist 100 m lang, bei einer Gesamtbreite von 53,6 m, welche in drei Schiffe eingetheilt ist, von denen das mittlere 26 m Spannweite hat. Die Oefen liegen in zwei Reihen, und je zwei gegenüberliegende haben immer einen gemeinschaftlichen hydra-

der Beschickungsmulden rasch ansführen zu können. Es werden in diesem Werke hauptsächlich von den gewöhnlichen Blöcken abweichende Formen, theilweise durch Bodengufs, gegossen. Die Regeneratoren liegen hinter den Oefen unter Hüttensohle und sind leicht zugänglich. Das Brennmaterial ist natürliches Gas.

Die Vorrathsrümpfe der Martinanlage Nr. 2, die ebenfalls auf Tafel XII im Schnitt und Grundriss gezeigt ist, sind wie oben angeordnet. Das Gebäude ist 210 m lang, hat eine gesammte Spannweite von 56,38 m und im Mittelschiff 29 m. Die Anlage besteht aus 16 in zwei Reihen angeordneten 40- bis 50-t-Oefen und wurde im Jahre 1889/1890 mit acht Oefen erbaut; 1893



Abbildung 2. Martinanlage Nr. 3  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.

lischen Gießspinnen-Drehkrah *B*, der eine kreisrunde Gießgrube *G* bestreicht. Zwei weitere kleinere Drehkräne *C* dienen zum Setzen und Abstreifen der Blockformen und Ausheben der Blöcke, sowie zur Reinigung der Grube von Schlacke u. s. w.

Der Ofen *A* hat eine runde Form, um für die Mauerung des abhebbaren Deckels Festigkeit zu erhalten. In diesem Ofen werden schwer zu zerkleinernde Abfälle, wie festgegossene Blöcke, Stücke von Panzerplatten u. s. w. eingesetzt. Die übrigen Oefen werden durch Wellmansche Chargemaschinen *D* beschickt. Die zu beiden Seiten des Gebäudes liegenden Vorrathsrümpfe sind erst vor einigen Jahren durch elektrische Lanfkräne überspannt worden, um das Beladen

wurden vier Oefen hinzugefügt, die Panzerplatten-Gießgrube sowie die Lanfkräne eingebaut, und im Jahre 1900/1901 wurde die Anlage um weitere vier Oefen vergrößert. Jeder Ofen hat einen hydraulischen Gießspinnen-Drehkrah *A* sowie einen kleineren Hilfskrah *B*. Schon beim Bau dieser Anlage ging man zum Wagen-gufs über. Die gefüllte Gießspanne wird in Wagen *C* gesetzt und einem Gießkrah *D* zugeführt. Die Blockformwagen werden mittels einer hydraulischen Fortrückungsvorrichtung unter der Gießspanne hindurchgeführt. Für besondere Fälle sind noch zwei Gießgruben *J* vorgesehen.

An dem entgegengesetzten Ende des Gebäudes befindet sich die Panzerplattengießgrube *E* mit

zwei Gießwagen *F* von 100 t Tragkraft. Die Grube ist 50 m lang, 10 m tief und 6 m breit. In diesem Teil des Gebäudes befinden sich zwei 60 t elektrische Laufkräne *G* und ein 150-t-Laufkran *H*. Eingesetzt wird auch hier wieder mit Wellmanschen Maschinen *L*. Eine Anlage *K* zum Mischen des basischen Futters ist in dem Gebäude eingebaut. Abbildung 1 giebt eine innere Ansicht der Anlage.

Im Jahre 1897 wurde die Martinanlage Nr. 3 (Tafel XIII), die größte derartige Anlage Amerikas,

Jeder Ofen hat seinen eigenen Schornstein von 44 m Höhe und 1,37 m Durchmesser. Das natürliche Gas tritt in 500 mm gußeisernen Röhren in das Gebäude ein und jeder Ofen ist durch ein 110-mm-Abzweigrohr verbunden. Für später zu verwendendes künstliches Gas sind gemauerte Kanäle *A* von 2,65 m Höhe und 2 m Breite vorgesehen. Die Ofen stehen auf einem massiven Fundament, um einen Durchbruch zu verhindern; der Herd ist 8,53 m lang und 4,15 m breit. Vor jedem Ofen ist eine fahrbare hydra-



Abbildung 3. Martinanlage Nr. 3  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.

ja vielleicht der Welt, begonnen. Sie besteht aus vierundzwanzig 50-t-Ofen, hat also bei 16 Hitzten für die Woche und Ofen eine Jahreserzeugung von etwa 900 000 t, welche auf dem Werke selbst ausgewalzt werden. Das Gebäude ist ganz aus Stahl mit Wellblechbekleidung hergestellt und hat eine Gesamtlänge von 261,5 m bei 71,86 m Breite. Das Mittelschiff ist geteilt, so daß jede Ofenreihe gesondert bedient werden kann. Die Ofen stehen auf Hüttensohle, während die Generatoren sich hinter den Ofen unterhalb der Sohle in geräumigen Kellern befinden. Die Kammern sind 6,7 m lang, 4,3 m hoch, die Luftkammern 3,0 m, die Gaskammern 1,8 m breit.

liche Hebevorrichtung angebracht, mit der der Metalllauf gehandhabt wird. Die Gießspannen-grube *B* hat einen Durchmesser von 3,16 m, die Gießspannen von 2,8 m bei einer Tiefe von 2,2 m. Jede Ofenreihe wird von drei 75 t elektrischen Gießspannkränen *C* bedient, die zwischen den Laufträgern noch eine 25-t-Laufkatze haben; letztere wird zum Kippen der Pfannen sowie bei vorkommenden Reparaturen gebraucht. Die Gießspannen sind in der oberen Stellung geführt, um ein sicheres Füllen der auf Wagen stehenden Blockformen zu gestatten. Die Wagen werden durch eine hydraulische Vorrichtung unter der Gießspanne hinwegbewegt.



Abbildung 4. Martinanlage Nr. 3  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.



Abbildung 5. Chargemaschine der Martinanlage Nr. 3  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.



Die hierzu nöthigen Steuerapparate und Ventile befinden sich auf Bühnen in der Mitte des Gebäudes, von denen auch das Oeffnen und Schließen des Stöpsels der Gießpfanne bewirkt wird. Die Hubgeschwindigkeit des Kranes ist 3,6 m, der kleinen Laufkatze 7,5 m. Die Fahrgeschwindigkeit beträgt 60 m i. d. Minute. Die nach den neuesten Plänen der Wellman Seaver Eng. Co. gebaute Chargiermaschine *D* setzt 2 t i. d. Minute ein. Der Raum hinter den Oefen ist durch einen 40 t elektrischen Laufkahn *E* überspannt, der eine 15 t Laufkatze zwischen den Trägern

zum Einsetzen desselben in die Oefen dienen; jeder Wagenzug bildet eine Charge.

Mit dem Bau der ersten 10 Oefen wurde am 10. September 1897 begonnen, und schon am 8. April 1898 wurde die erste Charge gemacht und gegossen. Weitere 10 Oefen wurden im Frühjahr 1899 angefangen und im Herbst desselben Jahres in Betrieb genommen, die letzten 4 Oefen Anfang 1900 fertiggestellt. Abbildung 2 zeigt die Anlage im December 1897, Abbildung 3 eine innere Ansicht im Juni 1898 vor den Oefen, Abbildung 4 hinter den Oefen, Abbildung 5

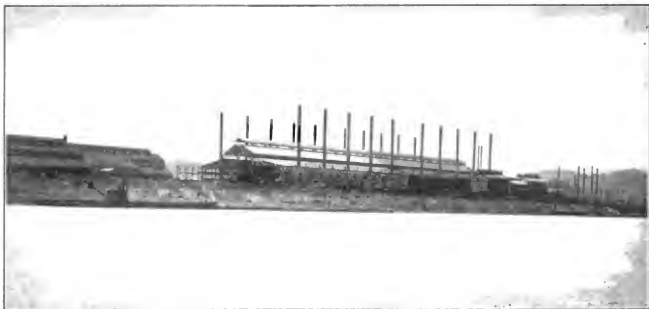


Abbildung 6. Gesamtansicht der Martinanlage Nr. 3  
der Homestead Steel Works der Carnegie Steel Co. in Munhall, Pa.

hat. Dieser Krabn soll dazu dienen, Pfannen mit flüssigem Eisen vom Mischer in den Ofen zu kippen. Die Hubgeschwindigkeit dieses Kranes ist 6 m, der kleinen Laufkatze 7,6 m. Die Fahrgeschwindigkeit der Laufkatze ist 15,2 m, des ganzen Kranes 90 m i. d. Minute. Neben den Gießpfannengruben befinden sich Ständer *F*, in welche die Pfannen zwecks Reparaturen oder Ausmauerung hineingestellt werden.

Zu beiden Seiten des Gebäudes liegen die Ladeplätze, die von 5-t-Kränen von 18 m Hubgeschwindigkeit, 60 m Laufkatzen- und 180 m Kranengeschwindigkeit bedient werden. Das eingehende Material wird unmittelbar in Mulden verladen, die, auf besonderen Wagen stehend,

die Chargiermaschine, Abbildung 6 eine Gesamtansicht im September 1899 beim Beginn der letzten Verlängerung.

In Verbindung mit dieser Anlage steht ein Kesselhaus mit zwei 250 P.S.-Cahalkesseln *F*, die den Dampf für zwei hydraulische Pumpen *G* sowie für die Antriebsmaschine *H* der Mischanlage des basischen Fatters liefern. Die Rückkohlung geschieht durch Zusatz von Anthracit-Kohlenstaub, welcher in die Lauftrinne geworfen wird, während das Metall in die Gießpfanne läuft. Ferromangan wird in letzterer zugesetzt. Die monatliche Erzeugung von Martinstahl auf den Homestead-Werken beträgt jetzt etwa 125 000 t.

(Schluß folgt.)

## Eine besondere Art des Erzprocesses im Martinofen.

Es gab eine Zeit, in der vielfache Anstrengungen gemacht wurden, den Verbrauch an Roheisen im Martinofen gegenüber jenem an Schrott zu erhöhen. Da man die Ausfütterung des Martinofens mit basischen Materialien noch nicht kannte, betrug der durchschnittliche Anteil des Roheisens am ganzen Satz etwa 25 %, was einen Mangel an Schrott zur Folge hatte. Als dann mit der mehr und mehr sich ausbreitenden Einführung der basischen Zustellung der Martinöfen der Roheisensatz auf etwa 50 % stieg, wurde trotzdem der Schrottpreis auf der alten Höhe erhalten, da gleichzeitig die Martinstahlerzeugung rasch stieg. Man findet tatsächlich fast überall beim Martinschmelzen mehr oder weniger Erze in Verwendung oder doch deren Surrogate.

Es hängt nun von den örtlichen Verhältnissen und den Preisen der Rohmaterialien loco Werk ab, in welchem Verhältnis Roheisen, Erze und Schrott zu verwenden sind, um das wirtschaftlich günstigste Ergebnis zu liefern. Am Ural liegen nach Mittheilungen von E. de Loisy im „Bulletin de la Société d'Encouragement pour l'industrie nationale“ vom November 1901 die Verhältnisse derart, daß Schrott schwer zu beschaffen ist, weshalb man genöthigt ist, Roheisen und Erze in ausgedehntem Maße zu verarbeiten.

Die Brüder Gorjainof bildeten daher den Erzprocess in eigenartiger Weise aus, und der eine von ihnen, der früher Director in Briansk war, führte, wie Prof. J. Timé berichtet, das Verfahren im Jahre 1894 ein. Es wurden zuerst auf je 100 kg Roheisen 25 kg Erze von Karnowatka, welche 87,32 % Eisenoxyd, 7,7 % Kieselsäure, 2,87 % Thonerde enthielten, mit 40 % Kalkstein zum Schmelzen gebracht, was leicht von statten ging. Hierauf wurde das Roheisen flüssig zugegossen und es erfolgte ein starkes Aufkochen der ganzen Masse, deren Volumen sich dadurch um das Vierfache vergrößerte. Die Ofen mußten darnach auch vergrößert werden. Zum Einschmelzen der Erze mit dem Kalk baute man später in Briansk einen kleinen Ofen mit Naphthafernung, dessen Herd aus Chromerzstücken mit einem Mörtel aus Chromerz und Kalkbrei aufgebaut wurde.

In Nadiejdinski lagen die Verhältnisse typisch für die Einführung des Erzprocesses. Die Veranlassung zur Erbauung des Martinwerkes waren die großen Schienenanträge für die Sibirische Bahn. Die vier vorhandenen Holzkohlenhöchöfen

arbeiteten noch ohne heißen Wind und gaben für den Bessemerprocess zu kaltes Eisen; Schrott war bei der 300 km betragenden Entfernung von der Bahn nicht zu beschaffen. Es wurden 5 Martinöfen zu je 13½ t, davon 4 mit neutraler, einer mit saurer Zustellung erbaut. In ersterem wurde mit Erz und Roheisen, in letzterem mit Roheisen und Schienenenden gearbeitet. Die Bauart der Ofen bietet nichts Besonderes. Herd und Wände sind mit Chromerz ausgekleidet, das im Ural häufig vorkommt und verwendet wird. Die Gaserzeuger, große quadratische Schächte, werden mit Holz beschießt.

Die Arbeit am Ofen geht folgendermaßen vor sich: Nach dem Abstieg wird der Boden reparirt, indem man 400 kg Dolomit und 200 kg gemahlenes Chromerz einträgt, was 20 bis 40 Minuten Zeit erfordert. Hierauf wird Erz, wie es kommt, und Kalk in faustgroßen Stücken chargirt. Das Beschießen erfordert 20 Minuten, das völlige Einschmelzen zwei Stunden. Hierauf wird das Roheisen kalt eingesetzt, ab und zu auch eine Ausschufs gewordene Gußform, unzerkleinert.

Die mittlere Zusammensetzung des Roheisens ist folgende:

	%
Kohlenstoff . . . . .	3,4 — 3,9
Mangan . . . . .	0,4 — 0,6
Kupfer . . . . .	0,01 — 0,1
Phosphor . . . . .	0,02 — 0,035
Schwefel . . . . .	0,01 — 0,025

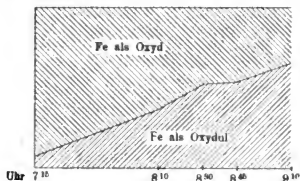
Der Siliciumgehalt war bei dem Betrieb mit kaltem Wind 0,25 % bis 1,1 % und stieg seit 1899 nach Erbauung der Winderhitzer bis auf 2,4 %.

Das Einsetzen des Roheisens erfordert 30 bis 50 Minuten, das Einschmelzen und Kochen 2 bis 2½ Stunden, das ruhige Frischen und Fertigmachen 1 bis 1½ Stunden Zeit. Die ganze Hitze dauert nicht ganz 8 Stunden, und man erzielte gegen Ende des Jahres 1898 am Anfang einer Ofenreise 3½, gegen Ende derselben nicht unter 3 Hitzten in 24 Stunden. Eine Ofenreise erreichte 220 bis 250 Hitzten, was allerdings im Vergleich zu westlichen Verhältnissen wenig ist und auf die Minderwerthigkeit der im Werk selbst erzeugten feuerfesten Steine, einschließlic der Silicasteine, zurückzuführen ist.

Die erste Schlacke, welche zur Unterscheidung von der Schlufschlacke als Erz-Kalkschlacke bezeichnet werden soll, hatte die aus Tabelle I ersichtliche Zusammensetzung.



Loisy erklärt die Leichtigkeit, mit welcher die beiden für sich allein schwer schmelzbaren Körper, Eisenoxyd und Kalk, zusammenschmelzen, mit der Bildung einer Verbindung nach der Formel  $\text{Fe}_2\text{O}_3\text{R}$  und stellt durch Versuche fest, daß diese Verbindung, entgegen der naheliegenden Annahme, nicht nur keinen Sauerstoff aus der Flammen-Atmosphäre aufnimmt,



Figur 1.

sondern bei noch so wenig reduzierender Flamme sehr leicht auf eine tiefere Oxydationsstufe reducirt wird. Es wird dies deutlich aus folgenden Proben: Die Flammenführung wurde dem Schmelzer überlassen, der so arbeitete, wie er es gewohnt war. Erz und Kalk waren 55 Min. nach dem Einsetzen gerade geschmolzen, als die erste Probe genommen wurde.

	Uhr	$\text{Fe}_2\text{O}_3$	$\text{FeO}$	Ges.-Eisen
1. Probe . . .	8 <sup>10</sup>	49,62	26,65	55,31
2. " . . .	8 <sup>20</sup>	37,01	38,22	55,69
3. " . . .	8 <sup>40</sup>	36,04	39,27	55,78
4. " . . .	9 <sup>10</sup>	27,07	56,98	56,94

Diesen Wechsel der Zusammensetzung zeigt die Schaulinie Figur 1; die Ordinaten geben das Verhältnis des als Oxyd zu dem als Oxydul enthaltenen Eisen. Das anfängliche Verhältnis wurde aus der Analyse der Erze berechnet.

Bei der zweiten nun folgenden Probenreihe (Figur 2) wurde die Flamme so reduzierend als möglich gehalten, daß gerade noch die nötige Hitze zum Einschmelzen der Erzkalkschlacke erreicht wurde.

Beendigung des Einsetzens . . . 1<sup>25</sup> Uhr

	Uhr	$\text{Fe}_2\text{O}_3$	$\text{FeO}$	Gesamt-Eisen
1. Probe . . .	2 <sup>00</sup>	51,33	18,96	50,79
2. " . . .	2 <sup>20</sup>	39,10	30,99	51,47
3. " . . .	2 <sup>50</sup>	21,78	46,47	51,37
4. " . . .	3 <sup>25</sup>	2,91	63,08	51,14

Man sieht, wie leicht die Reduktion zu Oxydul vor sich geht.

Da die Verwendung des Erzes den Zweck hat, die Metalloide des Roheisens so rasch als möglich zu oxydieren, so scheint diese leichte Reducirbarkeit des Eisenoxydes, die mit eins. Sauerstoffverlust gleichbedeutend ist, auf den

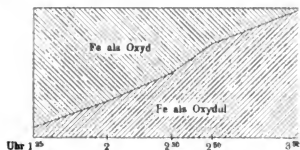
ersten Blick nachtheilig. Daß sie auf den Verlauf des Frischens thatsächlich keinen Einfluß ausübt, dürfte mit der gleich verlaufenden Temperatur-Bewegung zusammenhängen. Andererseits bietet ein Ueberwiegen des Oxyduls den Vortheil, daß durch dieselbe Menge — sagen wir Siliciums — eine größere Menge Eisen aus dem Oxydul als aus dem Oxyd reducirt wird, während der Verbrauch an Kohlenoxyd zur Reduction des Oxydes zu Oxydul nicht fühlbar wird, da das Gas, wenn nicht durch den Sauerstoff des Erzes, so durch den der Verbrennungsluft verbrannt wird.

Der Brennstoffverbrauch f. d. Tonne Blöcke beträgt 1,35 bis 1,7 cbm Holz, die etwa 300 kg Kohlen entsprechen.

Der Verbrauch an Roheisen f. d. Tonne Blöcke betrug . . . . .	966,8 kg
Das Ausbringen aus den Erzen . . . . .	78,4 "
Der Dolomitverbrauch f. d. Tonne Blöcke . . . . .	32,8 "
Der Erzverbrauch . . . . .	188,4 "

Das Ausbringen aus den Erzen ergibt sich somit zu 41 %.

Augenscheinlich unabhängig von den Brüdern Goriainof wurde ein ganz ähnliches Verfahren in Pittsburg ausgebildet, über welches Ambros Monell aus Pittsburg auf der Versammlung des Iron and Steel Institute in London im Mai 1900 berichtet. Die Oefen fassen 40 t. Es werden 3 t Kalk am Boden ausgebreitet, hierauf 10 bis 12 t Erze vom Oberen See mit 64 % Eisen-, 0,1 Phosphor-, 3,0 Silicium- und 0,1 Mangan-Gehalt eingesetzt. Nach ein und einer halben Stunde beginnen die Erze zu schmelzen. Nun wird flüssiges Roheisen zugegossen, welches 3,9 bis 4,1 Kohlenstoff, 0,5 bis



Figur 2.

0,8 Phosphor, 0,5 bis 0,9 Silicium, 0,8 bis 0,9 Mangan, 0,04 bis 0,07 Schwefel enthält. Die Reaction ist lebhaft, aber nicht stürmisch, da die Erze nicht ganz geschmolzen sind. Der Phosphor wird sehr rasch oxydirt; die aufkochende Schlacke fließt von selbst ab, bis zu 1/10 der Gesamtmenge. Etwa eine Stunde

\* Vergl. „Jahrbuch für das Eisenhüttenwesen“, Band, S. 282 bis 284.

nach dem Zugießen des Roheisens enthalten Schlacke und Bad:

Schlacke:		Bad:	
SiO <sub>2</sub> . . . . .	20 %	C . . . . .	2—2,5 %
Fe . . . . .	20—25 %	P . . . . .	0,04 "
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> . . . . .	3—5 "	S . . . . .	0,04 "
CaO . . . . .	20—25 "	Si . . . . .	Spuren
		Mn . . . . .	"

Die Schlacke ist arm an Kalk, daher reich an Eisen. Der weitere Verlauf gleicht dem gewöhnlichen Verfahren.

Anzahl der Hitzten in 6 Tagen . . . . .	16—18
Stahlausbringen in 6 Tagen . . . . .	662—718 t
Stahlblöcke pro 100 kg Roheisen . . . . .	101,3—103,1

Durchschnittsdauer einer Hitze 7<sup>30</sup> bis 8<sup>00</sup> Uhr

Zum Schlusse wäre noch zu bemerken, daß schon im Jahre 1900 im Resiczaer Stahlwerk der Oesterreichisch-ungarischen Staatseisenbahngesellschaft der Roheisen-Erzproceß vom Berichterstatler mit gutem Erfolg angewendet wurde und nur das Bedürfnis, die Stahlerzeugung über die zur Verfügung stehende Roheisenmenge zu steigern, die ausgedehntere Heranziehung des Schrottes veranlaßte. Es wurde allerdings mit dem Einsetzen des Roheisens nicht bis zum Einschmelzen von Kalk und Erz gewartet und wird gerne zugegeben, daß diese Methode einen Fortschritt bedeutet.

W. Schmidhammer.

## Rheinisch-Westfälische Industrie-Ausstellung.

### V. Der Hörder Verein.

Der Hörder Bergwerks- und Hütten-Verein in Hörde i. W. zeigt durch eine graphische Darstellung (Abbild. 1) der jährlichen Mengen, die er von den verschiedenen Roh- und Halbstoffen und Fertigfabricaten erzeugt, und die Arbeiterzahl aus den 50 Jahren seines Bestehens in hellem Lichte die charakteristische Entwicklung, die er seit einem Jahrzehnt eingeschlagen hat. Während die Erzeugung der Fertigfabricate bis zum Jahre 1890 nur langsam gestiegen ist und in jenem Jahre nur etwa 78 000 t betrug, ist sie in steilem Anstieg bis zum Jahre 1899 auf nicht weniger als rund 372 000 t gestiegen, sie hat sich also verfünffacht, während gleichzeitig die Zahl der beschäftigten Arbeiter von etwa 4700 auf 7600, also nur um drei Fünftel wuchs.

Der Hörder Verein hat sich von jeher dadurch ausgezeichnet, daß er bei Einführung der neuesten Erzeugenschaften der modernen Massenerzeugung in erster Linie stand. Im Herbst 1879 hat das Werk, gleichzeitig mit den Rheinischen Stahlwerken in Melderich, die denkwürdigen ersten Chargen basischen Flußeisens erblasen, im Jahre 1890 hat es den ersten in Europa erbauten Roheisenmischer in Betrieb genommen; auch ist der Hörder Verein neuerdings bahnbrechend in der Ansuetzung des Gasüberschusses der Hochöfen zum directen Betrieb vorgegangen, denn seine ersten Versuche auf diesem Gebiete datiren bereits aus dem Jahre 1895. Heute besitzt das Werk fünf große Gasmotoren von 3800 Pferdestärken, welche Drehstrom von 3000 Volt zur Verwendung auf dem Stahlwerk und auf den Kohlengruben erzeugen.

Die heutige Actiengesellschaft Hörder Bergwerks- und Hütten-Verein ist aus einem im Jahre 1841 von dem Iserlohner Industriellen Hermann Diedrich Piepenstock erbauten Pnddel- und Walzwerk hervorgegangen; die Hochofenanlage besteht zur Zeit aus acht großen Hochöfen mit einer Jahresleistung von 430 000 t Roheisen, einem Thomasstahlwerk, das Monatsrecorde von 30 000 t Stahlblöcken aufweist, einem Martinstahlwerk, dem alten Pnddelwerk und großartigen Walzwerksanlagen aller Art, außerdem ist neuerdings noch eine Eisengießerei und eine große Schmiedepresse für einen Druck von 2500 t zur Bearbeitung der schwersten Schmiedestücke hinzugekommen.

Die in einem eigenen Bau von gefälligem Aeußeren\* untergebrachte Schaustellung des Hörder Vereins, von der Abbild. 2 einen Theil der Innenansicht giebt, erstreckt sich in erster Linie auf Walzwerksproducte; wir sehen hier wahre Kunststücke der Walzwerksarbeit. Zwei zu Spiralen gebogene, in einer Hitze gewalzte Stahlknüppel von 50 mm im Geviert erreichen nach Angabe des Katalogs abgewinkelte Längen von 146 und 152 m; ein 500 mm hoher Doppel-T-Träger besitzt eine Länge von 24,6 m bei einem Gewicht von 3480 kg; ein gleichschenkeliges Winkel-eisen von 40 mm Schenkelbreite hat eine an-gerollte Länge von 121 m bei einem Gewicht von 362 kg, ein aufgerolltes Flacheisen von 55 × 6 mm ist 167 m lang bei einem Gewicht von 420 kg. Wir sehen ein Blech von 22 1/2 m Länge, 3,2 m Breite, 17 mm Dicke bei einem

\* Siehe „Stahl und Eisen“ 1902 Heft 7 S. 366.

Gewicht von 9800 kg, ein gewalztes Kesselblech besitzt eine Länge von 25 m bei einem Gewicht von 8150 kg, einer Breite von 2,4 m und einer Dicke von 17 mm; andere Bleche gehen in der Breite bis über 4 m, so ein Rundblech von 5 mm Dicke bei einem Durchmesser von 4040 mm und einem Gewicht von 515 kg. Ein anderes rundgeschnittenes Kesselblech besitzt bei einer Blechstärke von 31,5 mm und einem Gewicht von 3220 kg einen Durchmesser von 4020 mm. Hieran reihen sich Bleche von allen möglichen Dicken, Längen und Breiten. Es werden bei Blechstärken von 0,35 mm noch Längen von 4300 mm erreicht. Bleche von 1 mm Stärke sind auf 9 m, solche von 1,7 mm auf 11 m, die von 3,5 und 5 mm auf 17 bzw. 21 m ausgewalzt.

Auch vorzügliche Kesselschweißarbeiten, wie Land- und Schiffskesselböden, gepresste Theile u. s. w. werden hier gezeigt. Riffel-, Waffel- und Wellbleche walzt das Werk in den größten Abmessungen. Ein Riffelblech besitzt bei einer Blechstärke von 4,5 mm und einer Breite von 1350 mm eine Länge von 11 m, ferner ist ein Waffelblech von 1,5 mm Stärke, 1350 mm Breite und 8 m Länge vorhanden. Die Träger werden in allen Profilen des Normalprofilbuches in Abschnitten, nach Gattungen geordnet, vorgeführt, manche andere Specialprofile sind dazwischen eingereiht.

Das Werk hat als erstes unter den deutschen Werken die Herstellung von gewalztem Schiffbaumaterial in sein Programm aufgenommen und hat das letztere in neueren Jahren durch die Anlage der Schmiedepresse und Stahlformgießerei vervollständigt. Die ausgestellten Schiffswellen der verschiedensten Art beweisen die hohe Stufe der Leistungsfähigkeit, die das Werk auf diesem Gebiete schnell erreicht hat. Ein hervorragendes Stück ist eine Drittel-Schiffskurbelwelle von 500 mm Schaftstärke und 880 mm Flantschdurchmesser bei 800 mm Karbelhalbmesser, mit einem Gesamtgewicht von 16 t, und dazu gehörig eine Propellerwelle von 8,8 m Länge, 500 mm Schaft- und 880 mm Kupplungs-Flantschdurchmesser. Die Welle ist vollständig

durchbohrt und hat ein Gewicht von 12 t. Unter den Stahlformguß-Gegenständen ragen ein Convertingerrig für den eigenen Gebrauch mit einem Gewicht von 18493 kg und ein Hinterstevens besonders hervor; letzterer, welcher mit Ruder, Schraube, Propellerwelle und Stevenrohr vollständig zusammengestellt ist, bildet das

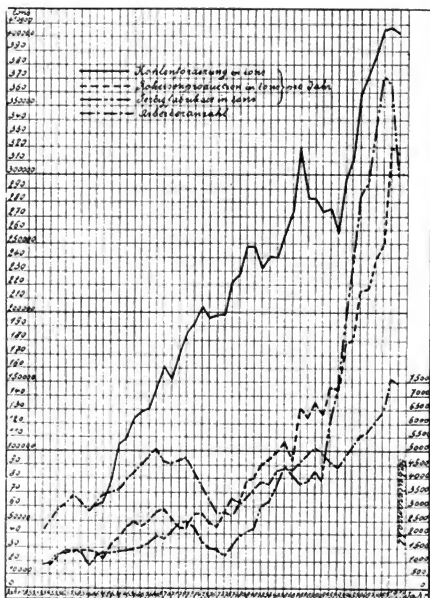


Abbildung 1.

Graphische Darstellung der Entwicklung des Hörder Vereins.

schwerste und complicirteste Stück der Hörder Ausstellung (29 t). Steven, Ruder, Schraube und Verschlußrohr sind aus Stahlformguß, die Schraubenwelle ist aus weichem Siemens-Martín-Stahl geschmiedet. Ferner heben wir unter ein Stahlformguß-Stücken noch die äußerst sauberen Zahnräder und Kammwalzen sowie die Ventilgehäuse für Druckpumpen hervor, welche letztere zeigen, daß man auch mit dünnwandigen Gegenständen sehr gut fertig wird. Sehr vollständig

ist auch die Ausstellung von Eisenbahnmateri-  
al: Radsätzen, Schienen- und Oberbau-Material,  
Scheibenräder, Locomotivbandagen und Tegel-  
stahl, Wagenachsen, Stahlgussradsternen u. a. w.;  
auch sind zu erwähnen: Modelle zweier eigener

erhalten haben. Die Aufbaue von kaltverbogenen  
Profilen, ferner die zahlreichen Materialproben,  
als Zerreiß- und Biegeproben, sowie Bruchstücke  
zeigen, daß unter der Massenfabrication die  
Qualität nicht gelitten hat. Die Proben sind



Abbildung 2.  
Theil der Innenansicht der Anstellung des Hörder Vereins.

Schienenstoßverbindungen. Bei dieser Gelegen-  
heit sei auch der Eisenbahnschiene Profil 8a  
der preussischen Staatsbahn von 76 m Länge  
gedacht, welche die unter der Kuppel des Pavillons  
ausgestellten Gegenstände umspannt. Dieselbe  
ist aus einem Stück gewalzt und kaltgebogen;  
sie besitzt ein Gewicht von 3116 kg.

Ferner zeigt das Werk zwei beschossene  
Deckpanzerbleche aus Stahl, die sich sehr gut

durchweg ausgezeichnet, obwohl sie ohne Zweifel  
Durchschnittsproben aus dem Betriebe sind.

Auf den Seitenwänden der Halle deuten die  
Querprofile der Schächte Schleswig und Holstein  
den Kohlengrubenfelder-Besitz der Gesellschaft an;  
die Jahresförderung beider Gruben ist gegen-  
wärtig schon auf etwa 400 000 t Kohlen ge-  
stiegen, die zum Theil zur Koksbereitung, zum  
Theil direct verwendet, zum Theil auch in Form

von Stückkohlen und Nüssen an Dritte verkauft werden. Ihre Erze gewinnt die Gesellschaft zum Theil aus eigenen Eisensteingruben in Westfalen, im Harz, im Siegerlande und in Nassau; neuerdings hat sie sich auch an Minettegruben, und zwar an der Grube Reichsland in

Lothringen, betheiligt. Die Hütte verfügt über nicht weniger als 220 Wohnhäuser für Beamte und Arbeiter mit 762 Einzelwohnungen, auch können unverheirathete Arbeiter in einer großen, dem Werk gehörigen Arbeitercaserne Unterkunft finden.

## VI. Buderussche Eisenwerke.

Das Werk hat einen eigenen Pavillon errichtet, der in Form eines Knuppelbanes mit anschließenden Hallen und Thürchen ganz aus eigenen Schlackensteinen erbaut ist und dessen Knuppel selbst unter Verwendung von Cement eigener Herstellung angeführt ist (Abbildung 1). Beachtenswerth ist nicht nur die Festigkeit der Schlackensteine, sondern auch die gute und leichte Bearbeitungsfähigkeit der Steine; für den Bau sind trotz seiner vielen Formen und Gewölbe nur Steine normalen Formats geliefert und diese selbst, sowie die Aufschriften von Hand gehauen. Der ganze Pavillon ist in dem Sinne ein interessanter Ausstellungsgegenstand, daß dadurch die heutige Leistung der Buderusschen Eisenwerke in der Verwerthung der granulirten Hochofenschlacke für Zwecke des Bauwesens vorgeführt wird.

Den einzelnen Betriebsabtheilungen entsprechend bringt die Anstellung die Erzeugnisse derselben in verschiedener Anordnung zur Anschauung.

Der Bergbau wird durch eine Zusammenstellung der Roth-, Braun- und Mangan-Eisensteine eigener Förderung in kleinen Handproben mit Angabe ihrer chemischen Zusammensetzung und ihrer Herkunft, sowie in Gruppen aus großen Erzstufen bestehend, vorgeführt. Auch haben hier Erzstufen aus den Fürstl. Solms-Braunfelschen Gruben und solche von der Brauneisenstein-Gewerkschaft Oberrosbach bei Friedberg Platz gefunden. Grubenrisse und größere Karten von den Grubenfeldern vervollständigen das Bild des nassauischen Eisensteinbergbaues.

Die Hochofenwerke stellen in größeren Handwerken, sowie in Handproben mit Angabe der chemischen Analyse die weit- und wohlbekannten nassauischen Roheisensorten in Gießereiroheisen „Marke Buderus“ sowie in Weißseisen zu Gießerei-



Abbildung 1. Buderussche Eisenwerke.

und Hartgußzwecken aus. Die Roheisenproduction hat sich in dem letzten Jahrzehnt besonders der Herstellung von Gießereiroheisen zugewandt, nachdem sich diese Marke in Technik und Handel wegen ihrer vortrefflichen Eigenschaften seit langer Zeit einen festen Platz erworben hat. Vom Ende der 70er Jahre vorigen Jahrhunderts



an produciren die den Gebr. Buderus gehörigen Hochofenwerke Gießereirohisen in Wettbewerb mit den besten schottischen Marken. In jenen Jahren betrug die Tagesleistung ungefähr 35 t. Der zuletzt gebaute Hochofen der Buderusschen Eisenwerke hat eine tägliche Production von 95 t, in Einzelleistungen 100 t und mehr bei Verwendung nur einheimischer Eisensteine; er ist in einem Modell in  $\frac{1}{15}$  natürlicher Größe ausgestellt. Die Bauart des Ofens zeigt bei allgemein bekannten Constructionen die Eigenthüm-

Füllung des Ofens ersichtlich zu machen.\* Wenn die hieraus über die Vertheilung der Materialien im Ofen zu ziehenden Schlüsse auch nur unter steter Berücksichtigung der eigenen Beobachtung im Betriebe für den Hochofenmann Werth haben können, so erhalten die sonst nur in der Vorstellung möglichen Erwägungen über die Bewegung der Materialien im Hochofen durch den Augenschein einen festen Anhalt und damit eine dankenswerthe Unterstützung. Die Veranlassung zur Construction der doppelten Gichtverschlüsse

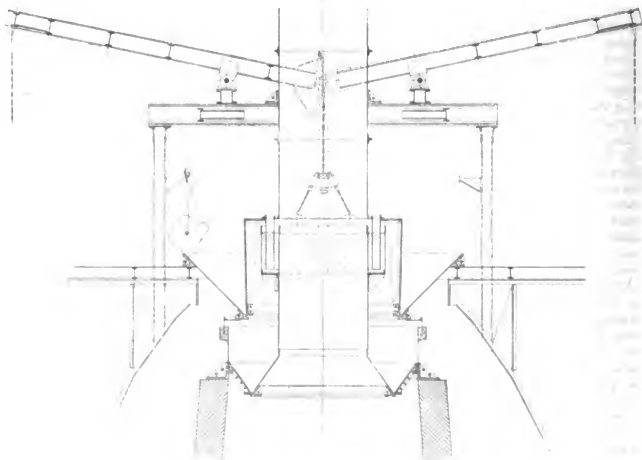


Abbildung 2. Doppelter Gichtverschluss der Buderusschen Eisenwerke in Wetzlar.

lichkeit, daß die Gegend der Windformen nicht, wie sonst vielfach üblich, ganz vom Blechpanzer eingeschlossen ist, sondern daß hier nur das Ofenmauerwerk von einer senkrechten und wagerechten Verankerung gehalten wird, um den Ofen hier leicht zugänglich zu machen; ähnlich ist die Verankerung des Stichloches durchgeführt. Bei Störungen im Ofenbetrieb ist diese Anordnung von Bedeutung. Eine größere Neuerung ist die am Modell angebrachte Begichtung, welche nach eigener Construction in dem den Buderusschen Eisenwerken patentirten doppelten Gichtverschluss D. R.-P. Nr. 120319 ausgeführt ist, sowie die Theilung und der Abschluß des Modells durch eine Glasplatte, um die Art der Begichtung und

wurde durch die immer mehr in den Vordergrund tretende Verwendung der Hochofengichtgase in Gasmotoren gegeben. Der am Modell und in Zeichnung vorgeführte Verschluss ist seit Herbst vorigen Jahres im Betrieb und arbeitet zur vollkommsten Zufriedenheit; er vermeidet, soweit es überhaupt möglich ist, jeden Gasverlust. Ein zweiter doppelter Verschluss D. R.-P. Nr. 123592 (Abbild. 2),\*\* welcher in der Ausstellung in Zeichnung aushängt und an anderer Stelle durch die Firma Heinrich Stähler in Niederjenz und Weidenau, welche das alleinige Ausführungsrecht

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1901 Nr. 16 S. 888.

\*\* „Vergl. auch „Stahl und Eisen“ 1902 Nr. 3 S. 166.

der patentirten Gichtverschlüsse übernommen hat, ausgeführt wird, vermeidet nicht nur jeden Gasverlust beim Gichten, sondern gestattet in Wettbewerb mit den amerikanischen mechanischen Begichtungseinrichtungen, besonders in Verbindung mit Seilbahnförderung, die denkbar schnellste Beschickung der Hochöfen. Unter Beibehaltung der für deutsche Verhältnisse ausgeprobten Gichtverschlüsse mit Langenscher Glocke oder Parryschem Trichter bietet dieser Verschluss mehr Gewähr für Einhaltung der beabsichtigten Vertheilung der Rohmaterialien an der Gicht als die amerikanische selbstthätige Beschickungsvorrichtung. Der in der Hochofenabtheilung noch in naturgetreuer Ausführung vorgeführte Cowper-Rost, durch D. R. G. M. Nr. 156 365 den Buderusschen Eisenwerken geschützt, hat sich in mehrjährigen Betrieben nicht nur auf diesen, sondern auch auf rheinisch-westfälischen Hochofenwerken vollkommen bewährt. Durch den bei dieser Construction überall beachteten Grundsatz, der Ausdehnung des Gufseisens bei der Erhitzung genügenden Spielraum zu geben und ohne Verschiebung der einzelnen Theile die richtige Lage des ganzen Rostes zu sichern, ist die Herstellung eines dauerhaften Rostes vollständig erreicht worden. Es ist damit dem Gufseisen seine naturgemäße Ueberlegenheit gegenüber den feuerfesten Steinen bei Beanspruchungen auf Biegezugfestigkeit wiedergegeben worden. Die Herstellung dieser Roste wird eine Specialität der neuen Gießerei der Buderusschen Eisenwerke bilden.

Neuerdings sind die Buderusschen Eisenwerke auch dazu übergegangen, einen Theil ihres Roheisens selbst zu verarbeiten. Sie haben zu dem Zwecke eine Röhrgießerei mit einer jährlichen Leistungsfähigkeit von 30 000 t errichtet; sie ist vor kurzem in Betrieb gekommen und zeigt ihre Erzeugnisse in einem gefälligen Aufbau.

Das Portland-Cementwerk stellt seine Erzeugnisse in den einzelnen Fabricationsstufen von den Rohmaterialien — granulirte Hochofenschlacke und Kalkstein — bis zum Fertigproduct: „Portland-Cement“ und „Eisen-Portland-Cement“ aus. Beide Cemente sind Portland-Cemente, welche in ihren Eigenschaften

den Normen des Vereins deutscher Portland-Cementfabricanten entsprechen. Die Buderusschen Eisenwerke haben sich wesentlich der Fabrication des Eisen-Portland-Cementes zugewandt, ohne die des Portland-Cementes aufzugeben und zwar in der Ueberzeugung, damit einem lange in der Cementindustrie vorbereiteten Fortschritt die zeitgemäße Folge gegeben zu

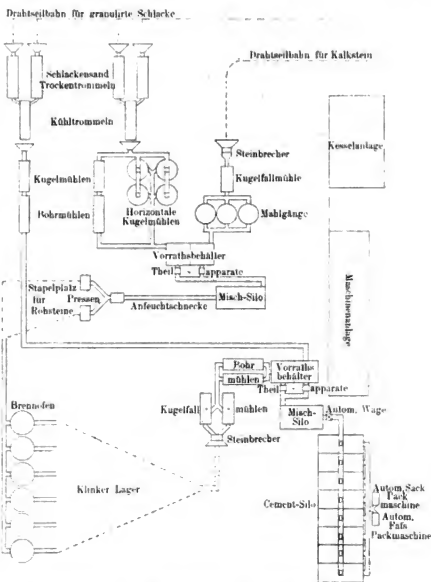


Abbildung 3. Arbeitsweise der Buderusschen Eisenwerke für Eisen-Portlandcement.

haben. Es ist bekannt, daß der nach dem bisherigen Verfahren hergestellte Portland-Cement, um verbrauchsfertig zu sein, in den allermeisten Fällen Zusätze zur Regelung seiner Eigenschaften und oft längeres Lagern zur Erreichung der normengemäßen Volumenbeständigkeit bedarf. Diese regelnden Zusätze sind von dem die deutsche Cementfabrication beherrschenden Verein deutscher Portland-Cementfabricanten auf 2 % bemessen. Mit dem Festhalten dieser engen Begrenzung solcher Zusätze, welche allerdings in Wirklichkeit von seinen Mitgliedern nicht

immer eingehalten ist, hat sich dieser Verein bisher eines Fortschrittes und eines Vortheiles in der Fabrication begeben. Dieses Verfahren erscheint nicht gerechtfertigt, nachdem Dr. Michaels und Prof. Tetmajer schon seit Jahren durch in wissenschaftlicher Weise ausgeführte Versuche bewiesen haben, daß größere Zusätze von Stoffen mit verbindungs-fähiger Kieselsäure, zu welchen besonders fein gemahlene granulirte Hochofenschlacke gehört, geeignet sind, Portland-Cemente zu verbessern. Solche Cemente zeigen auf die Dauer wachsende Festigkeiten und sind derart volumenbeständig, daß ein längeres Lagern für die meisten Bedürfnisse des Bauwerkes nicht nöthig ist.

Im Gegensatz zu dem Verein deutscher Portland-Cementfabricanten hat sich die Eisen-Portland-Cementfabrication die Ergebnisse dieser Versuche genannter Forscher zu nutze gemacht und damit unzweifelhaft einen Fortschritt in der Portland-Cementfabrication erzielt. Eisen-Portland-Cement wird heute hergestellt, indem in einem eigens zu diesem Zweck ausgebildeten Verfahren zunächst Portland-Cementklinker erzeugt und diesem dann ein der Natur der Klinker angepaßter Zusatz von fein gemahlener granulirter Hochofenschlacke gegeben wird. Der Fortschritt dieser Fabrication geht schon daraus hervor, daß der Verein deutscher Eisen-Portland-Cementwerke, der sich inzwischen zur Förderung der Interessen dieser Fabrication gebildet hat, die in den Normen vorgesehene Zug- und Druckfestigkeit von 16 kg bzw. 160 kg auf 18 kg bzw. 180 kg für Eisen-Portland-Cement erhöhen konnte, während der Verein deutscher Portland-Cementfabricanten diesem Schritt bisher nicht gefolgt ist.

Die Arbeitsweise für den Eisen-Portland-Cement auf den Buderusschen Eisenwerken ist zeichnerisch auf einem angehängten Blatte in ihren Grundzügen dargestellt, das wir in Abbildung 3 wiedergeben; es ist dabei der größte Werth darauf gelegt, daß von der Einführung der Rohmaterialien — granulirte Hochofenschlacke und Kalkstein — in die Rohmühle bis zum Absacken des fertigen Cements an den Silos jeder Eingriff der unzuverlässigen Handarbeit in den Fabricationsgang ausgeschlossen wird. Alles Abtheilen und Mischen der Roh- und Fertigstoffe geschieht durch maschinelle Einrichtungen, deren Regelung nur dem leitenden Beamten untersteht. Auf diese Weise ist es gelungen, einen

vorzüglichen Cement herzustellen, welcher die durchschnittliche Güte des gewöhnlichen Portland-Cementes übersteigt. Auf der Ausstellung ist Eisen-Portland-Cement „Marke Buderus“ zu der Knapp des Pavillons, zu dem Fußboden und dem in der Mitte befindlichen Wasserbecken des Springbrunnens verwendet. Zu den angelegten schriftlichen Zeugnissen, welche die Verwendung des Eisen-Portland-Cements zu allen möglichen Zwecken der Bantchnik und der Cementwaaren-Industrie bekunden, gesellen sich die angestellten Cementwaaren als Treppenstufen, Cementfliesen, geknappte Bodenplatten, Cementrohre von 1 m Durchmesser herab bis zu 0,075 m Durchmesser, Dachziegel u. s. w. Sämmtliche Fabricate sind von den Abnehmern des Eisen-Portland-Cements geliefert und ein Theil derselben zu einem Aufbau verwendet, auf welchem Rohmaterialien, Zwischen- und Fertigproducte des Cementwerks, sowie die aus dem Cemente hergestellten Probekörper ihre Anstellung finden. — Ein Apparat mit directer Belastung auf die Zugkörper, hergestellt in Mischung mit Normalsand 1:3, weist die hohe Zugfestigkeit des Eisen-Portland-Cements nach; der Zugkörper trägt bei einem Querschnitt von 5 qcm 150 kg. Die sonst üblichen Apparate zur Prüfung der Zug- und Druckfestigkeit von normengemäßen hergestellten Probekörpern sind zur Benützung ebenfalls angestellt.

Eisen-Portland-Cement unterliegt hier zum erstenmal auf einer großen Ausstellung der allseitigen Beurtheilung. Seine Namengebung soll sowohl seine gute Festigkeit als auch seinen engen Zusammenhang mit der Eisenindustrie andeuten. Der Verein deutscher Eisenhüttenleute hat seine ersten Schritte in die Öffentlichkeit unterstützt in Erkenntnis, daß mit dieser Verwerthung der Hochofenschlacke ein Weg eingeschlagen ist, bei dessen richtiger Verfolgung dem Eisenhüttengewerbe eine neue wirtschaftliche Stütze geboten ist. Der Verein deutscher Eisen-Portland-Cementwerke, dem auch die Buderusschen Eisenwerke angehören, hat sich ebenso, wie der Verein deutscher Portland-Cementfabricanten zur Aufgabe gemacht, in einer unabhängigen Versuchsanstalt die Cemente seiner Mitglieder auf ihre vorgeschriebene Herstellung und normengemäße Eigenschaften zu prüfen, so daß den Abnehmern des Eisen-Portland-Cements die möglich größte Gewähr für eine in ihrer Verwendung vortheilhafte und gleichmäßige Waare geboten ist. —

## VII. Das Osnabrücker Geleisemuseum.

Als im Jahre 1893 auf Veranlassung des deutschen Reichscommissars der Georgs-Marien-Bergwerks- und Hütten-Verein zu Osnabrück sein, die geschichtliche Entwicklung des Eisen-

bahngeleises veranschaulichendes Geleisemuseum in Chicago zur Anstellung brachte, wurden dem Werke und seinem Leiter dafür hervorragende Anerkennungen zu theil. Die Jury begründete die

Ertheilung eines Preises für die „bewundernswerthe Sammlung“ damit, daß diese „von großem Werthe sei sowohl des historischen Interesses wegen als auch deshalb, weil sie eine Grundlage für die fernere Entwicklung des Eisenbahn-Oberbaues gewähre“. Der Chef der Ausstellungs-Abtheilung für Verkehrsweisen, Ingenieur Willard A. Smith, fühlte sich außerdem gedrungen, in einem an den Schöpfer des Geleisemuseums, Commerzienrath Haarmann, gerichteten Schreiben diesem noch den besonderen Dank der Columbianischen Ausstellung und der Eisenbahn-Ingenieure Amerikas auszusprechen für die bewundernswürdige geschichtliche Sammlung, die nicht nur durch ihre erstaunliche Vollständigkeit, sondern auch durch die ausgezeichnete Anordnung den einsichtigen Besuchern dauernd Anlaß zu lobender Besprechung biete. Man kann den Zweck und die Bedeutung des Osnabrücker Geleisemuseums nicht besser darlegen, als indem man aus dem erwähnten Schreiben auch noch auf diejenigen Ausführungen hinweist, in denen gesagt wird, daß jene Sammlung die nachdrücklichste Bekräftigung des Rufes bethätige, den die Deutschen in Bezug auf zielbewußtes und gründliches Arbeiten genießen. Es wird als ein nicht genug anzuerkennendes Verdienst bezeichnet, daß in dem Geleisemuseum mit so großer Sorgfalt die geschichtliche Genauigkeit gewahrt sei, so daß diese Bethheiligung in außerordentlichem Maße gerade zu der Erfüllung des Zweckes der amerikanischen Ausstellung beitrage, erzieherisch zu wirken, indem das Museum durch die Kenntniss dessen, was Andere vordem auf dem Gebiete des Eisenbahn-Oberbaues geleistet haben, eine Richtschnur biete, aus welcher man in den betheiligten Kreisen wesentlichen Nutzen ziehen werde. Es kann daher nur als ein außerordentlich glücklicher Gedanke bezeichnet werden, daß der Anschuf der Düsseldorfer Ausstellung es sich hat angelegen sein lassen, einen Auszug des Osnabrücker Geleisemuseums auch bei dieser unsere Verkehrstechnik in so eindrucksvoller Weise umfassenden Veranstaltung zur Schau bringen zu lassen. Der Georga-Marien-Verein hat der an ihn gerichteten Aufforderung entsprechend in dem neben der Halle der Vereinigten Waggon- und Locomotiv-Fabriken errichteten Pavillon eine Auswahl seiner Sammlungen zusammengestellt, die nicht nur das höchste Interesse der zunächst berufenen Fachkreise, sondern auch aller den Einrichtungen unseres modernen Verkehrswezens ihre Aufmerksamkeit schenkenden Besucher erwecken muß.

Hängt ja doch von der Beschaffenheit des Geleises unserer Eisenbahnen in erster Linie nicht nur die ganze Sicherheit, sondern in Verbindung damit auch die Schnelligkeit der Fahrt und die höchste Grenze der zulässigen Belastung ab. Bei den Versuchen der Studiengesellschaft für elektrische Schnellbahnen hat man vor allem

auf die Verstärkung des Eisenbahn-Oberbaues Bedacht nehmen müssen, und von der Reise des Prinzen Heinrich in Nordamerika ist durch den Berichterstatter der Kölnischen Zeitung bekannt geworden, daß man den aus besonders schweren Wagen bestehenden Zug stellenweise über weite Umwege seinen Bestimmungszielen zuführen mußte, weil der Eisenbahn-Oberbau der kilometrisch kürzesten Strecken vielfach nicht für genügend zuverlässig erachtet wurde. War in Chicago durch das Osnabrücker Geleisemuseum gewissermaßen die ganze chronologische Entwicklung des Eisenbahn-Oberbaues zur Darstellung gebracht, so zeigt die in Düsseldorf vorgeführte Sammlung eine dem sachlichen Zweck zweifellos zum erheblichen Vortheil reichende Beschränkung, da außer den die ältesten Kunststraßen und Eisenbahnbauten veranschaulichenden Mustern die vorgeführten Systeme ausschließlich diejenigen Constructionen darstellen, welche gegenwärtig in allen Culturländern der Welt für die normale Ausrüstung der am vollkommensten ausgestatteten Hauptbahnen im Betriebe verwendet werden. Dem Zweck seiner Bethheiligung entsprechend, hat der Georga-Marien-Verein nicht, wie die anderen großen Hütten-gesellschaften von Rheinland-Westfalen, hier seine industriellen Leistungen in glänzendem Gewande zur Geltung gebracht, sondern er hat sich begnügt, in einem bescheidenen, doch nicht ohne künstlerischen Geschmack ausgeführten einfachen Holzbau von übrigens nicht unerheblichen Dimensionen (47 m Länge und 25 m Breite) in einer trotz ihrer an sich nüchternen Beschaffenheit das Auge immerhin fesselnden Anordnung der seiner Sammlung entnommenen Stücke ein übersichtliches Bild des heutigen Standes des Geleisebaues zu liefern. Daß dabei die Leistungen des Alterthums auf diesem Gebiete gewissermaßen zum Vergleich herangezogen sind, erhöht den Eindruck des Ganzen nicht unwesentlich, insofern dadurch dem Beschauer ebensowohl der Abstand in der Beanspruchung der alten Kunststraßen und ersten Eisenbahnen als auch das hohe Maß des Fortschritts, welchen die Technik der Gegenwart aufweist, offenbar werden. Wenn man die Halle des Georga-Marien-Vereins betritt, so stößt man gleich am Eingange auf ein Stück eines römischen Bohlenweges, von Tacitus „Pontes longi“ benannt, welcher um das Jahr 5 vor Christi Geburt von Domitius als etwa 17 km langer römischer Heerweg durch das Dievenmoor bei Osnabrück erbaut wurde und jetzt von einer bis zu 2 m dicken Moordecke überwachsen ist. Das in Düsseldorf ausgestellte Stück ist im Jahre 1892 ausgegraben worden. Von dem Podium am Eingange der Halle in die letztere hinabsteigend, findet man sodann das Muster eines ursprünglichen, aus dem 16. Jahrhundert stammenden hölzernen Geleises mit Weichen und Wagen, wie es in entlegenen

Gegenden Ungarns noch unlängst als Grubenbahn in Gebrauch gewesen sein soll. Links davon liegt ein Stück der im Jahre 1776 von Merthyr-Tydfil nach Aberdare-Junction, Südwaales, erbauten ersten Eisenbahn aus gußeisernen Winkelschienen auf steinernen Unterlagen, woran sich dann zwei andere der ältesten englischen Eisenbahnconstructions reihen, darunter diejenige der ersten Locomotivbahn von Stockton nach Darlington, auf welcher bekanntlich Stephenson 1827 die berühmte Probefahrt mit seiner Maschine „Rocket“ ausführte. Auf der rechten Seite der Halle sind Musterstücke der ältesten deutschen Eisenbahnen Nürnberg—Fürth, Leipzig—Dresden und Berlin—Potsdam vorgeführt, womit alsdann die Illustration zu der ältesten Geschichte der Eisenbahnen abschließt. Alle diese Stücke, und das sei besonders hervorgehoben, sowie auch die sämtlichen der

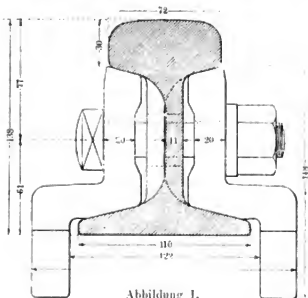


Abbildung 1.

Neuzeit angehörigen Constructions sind nicht etwa künstliche Nachbildungen, sondern sie sind der praktischen Verwendung nach kürzerer oder längerer Betriebsdauer entnommen und bieten dadurch für den Fachmann äußerst wichtige Anhaltspunkte zur Beurtheilung ihrer Bewährung angesichts der für das Eisenbahngeleise in Betracht kommenden Beanspruchungen. Die linke Längsseite der Halle wird nun von den Mustern der in Amerika, Belgien, England, Frankreich, Oesterreich, Rußland und der Schweiz z. Zt. im Betriebe befindlichen Oberbau-Anordnungen eingenommen, und auf besonderen Tischen daneben finden sich die losen Befestigungstheile jedes einzelnen Geleisegestänges, so daß dem sachverständigen Techniker die eingehendste Untersuchung der hier vorliegenden Constructions ermöglicht wird. In gleicher Weise ist auf der rechten Seite der Halle, vom hinteren Ende beginnend, eine Mustersammlung der in Bayern, Elsass-Lothringen,

Württemberg und Preußen in Verwendung stehenden Systeme aufgebaut, wobei Preußen, der großen Ausdehnung seines Staatsbahnnetzes angemessen, mit fünf verschiedenen Constructions vertreten ist. Der mittlere Theil der Halle aber wird ausgefüllt durch die in je zwei Schienenlängen theils auf Holz-, theils auf Eisenquer-

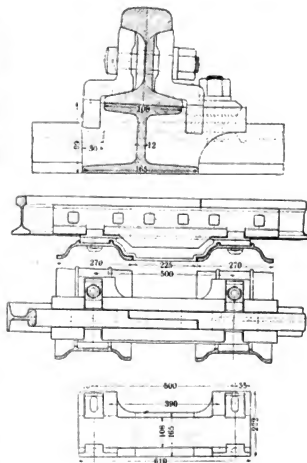


Abbildung 2.

schwellen in Steinschlag verlegten Oberbauconstructions des sogenannten „Starkstofsgeleises“, in welchem sich nach der Anordnung des Commerzienraths Haarmann die verkörperte Zusammenfassung aller derjenigen Erfahrungen ausprägt, welche bei den verschiedensten Oberbausystemen hauptsächlich in den letzten zehn Jahren sich anerkanntermaßen am besten bewährt haben. Die auf solche Weise erstrebte Verbesserung des Geleises findet sich aber keineswegs, wie die Benennung das zunächst annehmen läßt, nur in der Stofsverbindung, wo je zwei Schienen zusammengefügt werden, d. h. an derjenigen Stelle, an welcher die Widerstandsfähigkeit des Geleises dem Eisenbahntechniker von jeher die größte Sorge gemacht hat, sondern sie erstreckt sich auch auf alle übrigen Theile des Gestänges, die in der neuen Anordnung durchweg eine bedeutende Verstärkung erfahren haben.

Der in der Mitte des Museums gezeigte Starkstofs-Oberbau ist auf der Strecke Has-

bergen—Oesede der Bahn Osnabrück—Brackwede, die dem Georgs-Marien-Bergwerks- und Hütten-Verein zur praktischen Erprobung von Hauptbahn-Oberbau-Systemen dient, im Frühjahr d. J. verlegt worden. Die Schienen dieses Oberbaues (Abbild. 1 u. 2) entsprechen bis auf die Stegstellung und die Stofsverblatung der Normalschiene 8a der Königl. Preussischen Staatsbahnen. Die Schwellen sind 270 mm breit und 70 mm hoch bei 9 mm Deckenstärke; sie bestehen aus Flusseisen von 50 kg Festigkeit, während die Schienen aus solchem von mindestens 60 kg f. d. qmm Festigkeit genommen sind. Die Schwelle ist als Rippenschwelle ausgebildet; zwischen den beiden Rippen erhält an jeder Schienendruckstelle eine Zapfenplatte eine unverrückbare Lage nicht nur in der Fahrrihtung, sondern auch vermittelst Eingreifens von Zapfen in die Schwellendecke quer zur Fahrrihtung. Um aber dem schwebenden Stofs auch die guten Eigenschaften des festen Stofses zu verleihen, ist unter dem verblatteten Schienenstofs zwischen den Stofschwällen noch ein besonderer Träger, der sogenannte Schienenstoftträger eingebaut. Die auf eine Schienenlänge von 15 m kommenden 19 Schwellen liegen in Abständen von 693,5,  $16 \times 820$  und 693,5 mm, während die Entfernung der Stofschwällen 500 mm von Mitte zu Mitte beträgt. Das Geleise liegt auf Steinschlagschotter; derselbe besteht aus einer unteren 20 cm hohen Schicht groben Bettungsschotter und einer oberen 10 cm feineren Stopfschotter. Es kann nicht gelengnet werden, dafs das Geleise ein entschiedenes Gefühl der Sicherheit hervorruft.

In ihrem ganzen Werthe mag die von uns durchschrittene Sammlung des Osnabrücker Geleisemuseums gewifs nur von dem Eisenbahnfachmann gewürdigt werden. Diejenigen Besucher, welche an der Ansgestaltung unseres wichtigsten Verkehrsmittels nicht achtlos vorübergehen, werden aber in der Halle des Georgs-Marien-Vereins ebenfalls mancherlei Belehrendes vorfinden. Erwähnt sei noch, dafs die Rückwand der Halle in sehr sinniger Weise in goldenen Buchstaben um die Büste des Kaisers den längst zum geflügelten Worte gewordenen Spruch des letzteren verzeichnet, den er seiner Zeit dem Generalpostmeister von Stephan zum 60. Geburtsstag widmete: „Die Welt am Ende des 19. Jahrhunderts steht unter dem Zeichen des Verkehrs. Er durchbricht die Schranken, welche die Völker trennen, und knüpft zwischen den Nationen neue Beziehungen an.“

Im übrigen wird durch Photographien, Zeichnungen und Diplome an den Wänden der Halle auch auf die industrielle Thätigkeit des Georgs-Marien-Vereins hingedeutet, und die in den hinteren Eckthürmen des Gebäudes in monumentalen Schränken aufgestellten Werke Haarmanns über das Eisenbahngeleise beglaubigen die Berufenheit ihres Verfassers für die wohlgeungene Verwirklichung des in dem Osnabrücker Geleisemuseum ausgemünzten Gedankens, an der Hand der Geschichte und der aus ihr sich ergebenden kritischen Schlüsse das Streben nach Vervollkommenung des Eisenbahnbaues in praktischer und erfolgreicher Weise zu fördern.

## Analyse der Hochofen- und Generatorgase.

Von A. Wencelius.

Im Anschlufs an meinen in Nr. 9 von „Stahl und Eisen“ erschienenen Aufsatz gebe ich im Folgenden eine kurze Beschreibung des dort erwähnten neuen Apparates für die Analyse von Hochofengasen.

Die Construction des in Abbildung 1 und 2 (in letzterer schematisch) dargestellten Apparates ähnelt derjenigen des Orsat-Apparates. An Stelle des einen graduirten Mefsgefäses sind jedoch deren zwei vorhanden, das eine für die Ablesungen von 0—50, das andere für die Ablesungen von 50 bis 100. Die Nullmarken befinden sich am unteren Ende der Röhren; die Theilung giebt  $\frac{1}{5}$  cem an.

Es ist früher erwähnt worden, dafs man bei der Untersuchung eines wasserstoff- und kohlenoxydreichen Gases — wenn freier Sauerstoff nicht zur Verfügung steht — in den Apparat

ein Volumen Luft einführen mufs, welches gröfser ist als die Summe der vorher absorbirten Gase (Kohlensäure, Sauerstoff und Kohlenoxyd). Wenn z. B. die Untersuchung von Generatorgas vorliegt, welches in 100 Volumen 10 Vol. Kohlensäure, 0,5 Vol. Sauerstoff und 13,5 Vol. Kohlenoxyd enthält, so werden im ganzen 24 Volumen Gas absorbirt. Es lassen sich demnach zur Verbrennung nur 24 Vol. Luft an Stelle der durch die Reagentien absorbirten Gase einführen. Aber diese 24 Vol., welche 5,04 Vol. Sauerstoff enthalten, genügen zur Verbrennung der brennbaren Elemente des Gases nicht, da dieses voraussichtlich viel Wasserstoff, Methan und einen Rest von nicht absorbirtem Kohlenoxyd enthält. Man ist daher gezwungen, nur mit 50 cem Gas zu arbeiten, um später ein gröfseres Volumen Luft

einführen zu können; da sich nun bei den gewöhnlich gebrauchten Büretten die Theilung nur auf den unteren Theil des Gefäßes erstreckt,

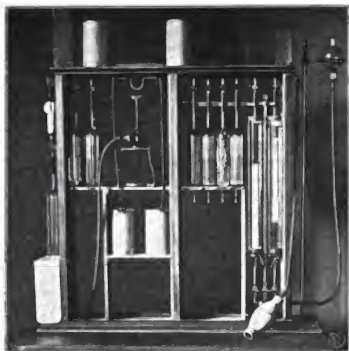


Abbildung 1

Apparat zur Analyse von Hochofen- und Generatorgasen.

so wird die Ablesung für Kohlensäure, Sauerstoff und Kohlenoxyd vor dem Mischen mit Luft unmöglich. Das hat mich veranlaßt, zwei graduirte Büretten anzuwenden. Man kann alsdann mit 50 ccm arbeiten und die ersten Ablesungen an der oberen Hälfte der graduirten Bürette, die folgenden an der zweiten machen. Noch besser ist es, mit 100 ccm zu arbeiten und die zweite Bürette als Luftreservoir zu benutzen. Zwischen den beiden Büretten ist ein Manometerrohr zur Erleichterung der Ablesung angebracht.

Das Gefäß *N* dient zur Absorption der Kohlensäure durch Kalilauge, *K* enthält Wasser und Phosphorfäden von 3 mm Durchmesser für die Absorption des Sauerstoffs, *H* und *J* enthalten ammoniakalisches Kupferchlorür und Kupferfäden zur Absorption von Kohlenoxyd. Man hat in einem dieser letzteren Gefäße eine frischere Lösung als in der anderen, so daß man durch den wechselnden Gebrauch beider mehr Kohlenoxyd absorbiert. Diese Gefäße, welche ein größeres Volumen als diejenigen des Orsat-Apparates be-

sitzen, sind zur Erleichterung des Ein- und Ausbringens von Glasröhren und Chemicalien in der Achse der Absorptionsröhre mit einer geräumigen Oeffnung versehen, welche durch einen Kautschukstopfen geschlossen ist. Das an einem Messingstativ verschiebbare Reservoir *D* kann leicht aus der zu seiner Unterstützung dienenden Klammer herausgenommen werden. Dasselbe ist, ebenso wie die drei durch Kautschuk-

schlauch mit ihm verbundenen Röhren, mit Kochsalzlösung oder mit durch Schwefelsäure angesäuertem Wasser, das möglichst wenig erneuert wird, gefüllt. Die Platinröhre *P* ist an zwei kupferne Kühler *O* angelöthet, in denen ein constanter Strom kalten Wassers eine vollständige Abkühlung der Gase bewirkt. Zwei metallene Wasserbehälter von etwa 600 ccm Inhalt mit unterem Ansatzrohr sind mit diesen Kühlern verbunden, ebenso zwei tiefer stehende, zur Aufnahme des aus den Kühlern fließenden warmen Wassers dienende Behälter aus Metall von gleichem Volumen. Die verbindenden Kautschukschläuche sind zur Regulirung des Wasserzuflusses mit Quetschhähnen versehen. Die Platinröhre hat 0,7 mm lichte Weite und zur Vergrößerung der Heizfläche U-Form erhalten. Gefäß *F* enthält Salzwasser und

dient zur Aufnahme der aus dem Verbrennungsrohr austretenden Gase. Das Gefäß *E*, von größerem Umfang als die früheren, ist mit gewöhnlichem

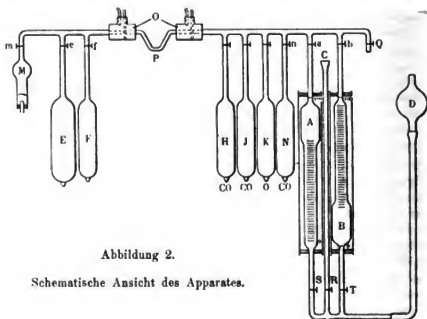


Abbildung 2.

Schematische Ansicht des Apparates.

Wasser gefüllt und dient als Stickstoffbehälter. Nachdem die Gase von allen direct oder nach vorgängiger Verbrennung absorbirbaren Bestandtheilen befreit sind, wird der ausschließlich aus Stickstoff bestehende Rest in das Gefäß *E* zur

späteren Verwendungnng eingeleitet. Die zur Zurückhaltung von Staub mit Glaswolle gefüllte Röhre *M* dient zur Einleitung des zu analysierenden Gases in den Apparat. Bei *Q* ist eine Sangbirne aus Kautschuk angebracht. Da die Anwendung von Dreiweghähnen oft zu Fehlern Veranlassung giebt, ist der Apparat mit einfachen Hähnen angerüstet. Zu seiner Aufnahm dient ein mit vier herausnehmbaren Thürten versehener Holzkasten. Hahn *Q* und Röhre *M* liegen ansehrhalb des Kastens, sind aber durch leicht zu entfernende Holzdeckel geschützt. Das Messingstativ und das Reservoir *D* sind gleichfalls zur Erleichterung der Handhabung ansehrhalb des Kastens angebracht. Ueber dem Platincapillarrohr befindet sich ein durch einen Deckel verschließbarer rechteckiger Ansehnitt, so dafs man den Brenner entzünden kann, ohne den Kasten zu beschädigen. Durch diesen Einschnitt leitet man auch das Wasser der Reservoirs in die Kühler. Ein leicht mit einer Gasleitung zu verbindender Teclu-Brenner (kleines Modell) mit Fächeraufsatz ist dem Apparat beigegeben.

Vor dem Gebrauch müssen alle Hähne geschlossen sein; das Reservoir *D* steht auf seiner höchsten Stelle, die Gefäfsse *F*, *H*, *J*, *K* und *N* sind bis zu einer an den Capillarröhren befindlichen Marke mit Flüssigkeit und die graduirten Mefsbrettern mit Wasser bis zum Punkt 100 gefüllt. Der Apparat mufs ansehrdem absolut frei von Sauerstoff und absorbirbaren und verbrennlichen Gasen sein. Die Zwischenräume zwischen den einzelnen Mefsbrettern und Absorptionsgefäfsen werden mit Stickstoff\* aus Gefäfs *E* gefüllt, welches immer eine gewisse Menge dieses Gases zur Reserve enthält.

Die Handhabung des Apparats geschieht in folgender Weise: Man bringt das Reservoir *D* in seine niedrigste Stellung und öffnet die Hähne *m* und *Q*. Um den Stickstoff aus dem Capillarrohr zu treiben und ihn durch äufsere Luft zu ersetzen, drückt man mehrere Male auf die Kautschukbirne, schließt *Q*, öffnet *T*, dann *b*, worauf sich die Bürette *B* mit Luft füllen wird. Hierauf wird das Luftniveau bis zum Nullpunkt und auf atmosphärischen Druck gebracht. Dazu öffnet man *K* und hebt das Reservoir *D* so lange, bis das Niveau des Wassers in der Röhre *C* gleich dem Niveau des Wassers der Bürette ist, welches auf dem Nullpunkt stehen mufs. Alsdann werden *K*, *T* und *b* geschlossen. Nun verbindet man das die Gasprobe enthaltende Reservoir durch einen Kautschukschlauch mit dem Ende der Röhre *M* und öffnet *Q*. Durch mehrmaliges Drücken auf die Sangbirne läfst man sodann durch die Capillarröhre einen starken Gasstrom streichen, welcher die Luft vertreibt. Hierauf

wird *Q* geschlossen und *S* und *a* geöffnet, während das Reservoir *D* immer unten steht. Man läfst nun das Gas bis unter die Nullmarke eintreten, schließt *S*, dann *m*, und entfernt den Schlauch, welcher *M* mit dem Gasbehälter verband. Hierauf öffnet man *S*, bringt das Gasniveau durch Druck mittels einer Bewegung mit dem Reservoir *D* auf den Nullpunkt und schließt wieder. Um atmosphärischen Druck herzustellen, wird noch einige Secunden der Hahn *m* geöffnet, und man überzeugt sich dann durch Öffnen von *S* und *K*, ob das Gas wirklich unten äufserem Druck steht. Ist dies der Fall, so müssen die Niveaus ganz gleich sein, wenn man *D* bewegt und das Gas der Bürette auf den Nullpunkt bringt. Man schließt nun *R*, *S* und *a*, öffnet *e* und dann *Q*, bringt mittels der Saugpumpe Stickstoff in das Glasrohr und schließt darauf *e* und dann *Q*.

In der Bürette *A* befinden sich nun genau 100 Volumen Gas, in der Bürette *B* 100 Vol. Luft und in allen anderen nicht mit Flüssigkeiten gefüllten Theilen des Apparats Stickstoff. Von jetzt an werden die Hähne *m* und *Q* erst am Ende der Analyse wieder geöffnet, d. h. es tritt in den Apparat weder Gas ein noch aus.

Man schreitet nun zur Absorption und bestimmt zunächst den Gehalt an Kohlensäure. Zu diesem Zweck wird *D* wieder auf seinen höchsten Punkt gebracht, *S* und *a* und dann *n* geöffnet. Wenn alles Gas in dem Gefäfs *N* ist, d. h., wenn das Wasser in der Bürette *A* bis zum Theilstrich 100 gestiegen ist, wird *n* geschlossen. Nach 5 Minuten stellt man *D* wieder tief und öffnet bei *n*, worauf man wieder schließt, wenn die Kalilauge bis zur Marke gestiegen ist. Nach zwei Minuten lieft man das Gasniveau in Bürette *A* ab, indem man den Hahn *R* öffnet und die beiden Flüssigkeitsniveaus durch Heben von *D* in eine horizontale Linie bringt.

Das abgelesene Niveau sei beispielsweise

$$A = 9,3.$$

Nachdem man *R* geschlossen und *D* wieder hochgestellt hat, absorbirt man in ganz gleicher Weise in dem Gefäfs *K* den Sauerstoff. Die hierbei erhaltene Ablesung sei

$$A_1 = 10,4.$$

Zur Absorption des Kohlenoxyds ist das Verfahren das gleiche. Es wird zunächst Gefäfs *J*, welches eine ältere Lösung als *H* enthalten möge, und darauf *H* benutzt. Da das Kohlenoxyd sehr langsam absorbirt wird, mufs man vor Ablesung des Niveaus das Gas aus der Bürette *A* in das Gefäfs *J* und zurück, sodann aus *A* nach *H* und wieder zurückleiten und jede dieser Operationen mehrere Male wiederholen.

Das zuletzt nach *A* zurückgeleitete Gas enthält natürlich ammoniakalische Dämpfe, von denen es vor der Ablesung befreit werden mufs. Zu diesem Zwecke bringt man es, durch eine den

\* In Wirklichkeit Stickstoff und Argon; das letzteres aber ebenso indifferent wie der Stickstoff ist, braucht es nicht weiter berücksichtigt zu werden.



vorigen ähnliche Manipulation, in das Gefäß *K*, in welchem schnell jede Spur von Ammoniak durch die im Wasser enthaltene Phosphorsäure entfernt wird. Wenn man an Stelle von Kochsalzlösung mit Schwefelsäure angesäuertes Wasser in den Meßbüretten verwendet, so ist die letzt-erwähnte Operation unnützlich, weil das Ammoniak-gas durch das angesäuerte Wasser der Bürette absorbiert wird. Die letztgefundene Ablesung sei  $\alpha_2 = 23,6$ .

Es erfolgt nun die Verbrennung des Wasserstoffs, Methans und des noch zurückgebliebenen Kohlenoxyds im Platinrohr unter Zuführung der in Bürette *B* befindlichen Luft. Ich setze voraus, dafs in diesem Augenblick *D* hochgestellt ist, *a* und *S* geöffnet und alle anderen Hähne geschlossen sind. Nach Öffnen von *T* und *b* mischt sich die Luft in *B* mit dem Gas in *A* und die Niveaus in beiden Büretten gleichen sich aus. Man zündet nun den Brenner unter der Platinröhre an und läßt das Wasser langsam durch die Kühler laufen. Wenn das Platinrohr rothglühend ist, öffnet man *f*. Das Gemisch von Luft und Gas gelangt nach dem Passiren der Verbrennungsröhre nach *F*. Sobald das Niveau des Wassers in beiden Büretten den Theilstrich 100 erreicht hat, senkt man schnell das Reservoir *D* auf den unteren Stand, worauf das Gas aus *F* in die beiden Büretten zurückströmt und dabei ein zweites Mal die Verbrennungsröhre passirt. Wenn das Niveau des Wassers die feste Marke des Gefäßes *F* erreicht hat, wird *f* geschlossen. Man löscht hierauf die Flamme aus, fährt aber noch zwei Minuten lang mit der Kühlung fort, um das Platinrohr gut erkalten zu lassen. Das Gas der beiden Büretten *A* und *B* wird nun durch eine entsprechende Stellung des Reservoirs *D* und Öffnen des Hahnes *R* des Manometerrohrs auf äusseren Druck gebracht. Sobald derselbe in den drei Röhren hergestellt ist, schließt man *R*, *S* und *T*. Das Gas möge jetzt in *A* das Niveau  $\alpha = 11,6$  haben. Man schließt jetzt *b* und leitet zunächst das in *A* befindliche Gas zur Absorption der Kohlensäure nach *N*. Da die Glas- und Platin-Capillarrohre noch von der Verbrennung herstammende Kohlensäure enthalten können, darf man nicht direct ablesen, sondern muß das Gas aus *A* nach *F* und von *F* wieder nach *A* bringen, um die Capillarrohren gut zu reinigen. Hierauf leitet man das Gas zum Zwecke einer zweiten Absorption von *A* nach *N* und von *N* nach *A* zurück und liest schließlich nach zwei Minuten bei äusserem Druck ab. Es sei  $\alpha_1 = 12,5$ .

Die Absorption des Sauerstoffs geschieht auf gleiche Weise.

Das Niveau bei atmosphärischem Druck sei  $\alpha_2 = 18,8$

Das Gas in der Bürette *A* enthält nur noch Stickstoff, welchen man durch Hochstellen von

*D* und Öffnen von *e* in das Gefäß *E* treibt. Wenn das Wasser in *A* den Theilstrich 100 erreicht hat, schließt man *e* und *S*. Jetzt wird das in Bürette *B* enthaltene Gas zum Zwecke der Ablesung nach *A* übergeführt. Man öffnet *T*, *b* und *f* und schließt *T*, wenn das Wasser in *B* bis zur Marke 100 gestiegen ist. Nachdem *D* wieder tief gestellt ist, wird *S* geöffnet und *f* geschlossen, wenn das Wasser bis zur Marke des Gefäßes *F* zurückgestiegen ist. Das ganze Gas befindet sich nun in *A*. Sein Niveau bei atmosphärischem Druck sei

$$\beta = 36,5$$

Mit diesem Gasrest sind nun alle Operationen zu wiederholen, welche mit der ersten Hälfte des verbrannten Gases angestellt wurden.

Die aufeinander folgenden Ablesungen bei äusserem Druck nach Absorption von Kohlensäure und Sauerstoff seien

$$\beta_1 = 37,2$$

$$\beta_2 = 41,9$$

Es sind nun die folgenden Factoren gegeben:

$$\begin{array}{lll} A = 9,3 & \alpha = 11,6 & \beta = 36,5 \\ A_1 = 10,4 & \alpha_1 = 12,5 & \beta_1 = 37,2 \\ A_2 = 23,6 & \alpha_2 = 18,8 & \beta_2 = 41,9 \end{array}$$

Der Gehalt des Gases an Kohlensäure ist  $= 9,3$ , an Sauerstoff  $10,4 - 9,3 = 1,1$ . Der durch die Kupferlösung absorbirte Theil des Kohlenoxyds ist  $23,6 - 10,4 = 13,2$ . Vor dem Mischen mit Luft aus der Bürette *B* war das Volumen des übrigen Gases  $100 - 23,6 = 76,4$ . Dieses Volumen wurde durch das Mischen mit Luft  $100 + 76,4 = 176,4$ . Nach der Verbrennung findet man einerseits wieder  $100 - 11,6 = 88,4$  Vol. und andererseits  $100 - 36,5 = 63,5$  Vol., also im ganzen  $151,9$  Vol. Die Contraction nach der Verbrennung ist also  $C = 176,4 - 151,9 = 24,5$ . Die durch Verbrennung gebildete Kohlensäure ist  $(12,5 - 11,6) + (37,2 - 36,5) = 1,6 = K$ . Der übrigbleibende Sauerstoff ist  $(18,8 - 12,5) + (41,9 - 37,2) = 11,0$ . Das Volumen Sauerstoff, welches das Gas vor der Verbrennung hatte, war 21. Der zur Verbrennung gebrauchte Sauerstoff ist also  $21 - 11 = 10,0 = S$ .

Mit diesen drei gegebenen Factoren:

$$\begin{array}{l} C = 24,5 \\ K = 1,6 \\ S = 10,0 \end{array}$$

ist es nun leicht, die genaue Zusammensetzung des Gases zu berechnen, indem man dabei die in dem ersten Artikel (Heft 9) gegebenen Gleichungen benutzt. Nämlich:

$$\begin{aligned} H &= 24,5 - 10,0 = 14,5 \\ C H_4 &= \frac{2 \times 24,5 - (3 \times 14,5 + 1,6)}{3} = 1,3 \end{aligned}$$

$$CO = 13,2 + (1,6 - 1,3) = 13,5$$

Zur Controle wird noch das Volumen des Stickstoffs bestimmt. Es ist:

$$(100 - 18,8) + (100 - 41,9) = 139,3$$

Der aus der eingeführten Luft stammende Stickstoff ist = 79 Vol. Derjenige des Gases also

$$139,3 - 79,0 = 60,3.$$

Die Summe aller Stoffe muß genau 100 geben:

$$\begin{array}{rcl} \text{CO}_2 & = & 9,3 \\ \text{O} & = & 1,1 \\ \text{CO} & = & 13,5 \\ \text{H} & = & 14,5 \\ \text{CH}_4 & = & 1,3 \\ \text{N} & = & 60,3 \\ \hline & = & 100,0. \end{array}$$

Als Beispiel wurde die Analyse eines an Wasserstoff reichen Generatorgases gewählt, welches zur vollständigen Verbrennung ein dem ursprünglichen Gasvolumen gleiches Volumen Luft erfordert. Hätte ein Hochofengas zur Untersuchung vorgelegen, so würden für 100 Vol. Gas 30 Vol. Luft genügt haben, und nach der Verbrennung im Platinrohr wäre das Gesamtvolumen unter 100 gewesen, so daß das gesammte Gas in die graduirte Bürette *A* gebracht werden kann, wodurch die Operation wesentlich vereinfacht wird.

In dem so mit Stickstoff-Reservoir versehenen Apparat lassen sich die durch die leeren Räume

verschuldeten Fehler fast vollständig beseitigen. Es sind thatsächlich im Apparat nur genau gemessene 100 Vol. Gas vorhanden, während alle schädlichen Räume mit einem unabsorbirbaren und unverbrennlichen Gas angefüllt sind. Wenn man die Vorsicht gebräucht, alle Leitungen energisch zu durchblasen, um aus ihnen die Gase nacheinander in die verschiedenen Absorptionsgefäße zu treiben, so ist man sicher, daß die absorbirten Gasvolumina nur aus der ursprünglichen Probe stammen, welche genau 100 Volumen einnahm. Außerdem hat man die Gewissheit, alle absorbirbaren Gase durch die Circulation in den Röhren des Apparates absorbirt zu haben. Der eventuell mit dem Stickstoff zurückbleibende Rest von Kohlensäure und Sauerstoff ist so minimal, daß er nicht berücksichtigt zu werden braucht.

Der beschriebene Apparat wird dem Hütten-Chemiker sicher gute Dienste leisten und seine Aufstellung empfiehlt sich in allen Hütten-Laboratorien, wo viele Gasanalysen gemacht werden. Er wird von der Firma E. Leybolds Nachfolger in Köln angefertigt.

## Zuschriften an die Redaction.

(Für die unter dieser Rubrik erscheinenden Artikel übernimmt die Redaction keine Verantwortung.)

### Das höhere Hüttenmännische Unterrichtswesen in Preussen.

Unter diesem Titel hat die Redaction dieser Zeitschrift eine Eingabe an den Herrn Minister für „Handel und Gewerbe“ veröffentlicht, welche sich mit der Ausgestaltung des höheren hüttenmännischen Unterrichtswesens befaßt. Eine Abschrift der Eingabe ist gleichzeitig an den Herrn Minister der „Geistlichen-, Unterrichts- und Medicinalangelegenheiten“ zur Berücksichtigung eingereicht worden.

Mit großem Interesse hat der Unterzeichnete von dem Vorgehen des Vereins in dieser wichtigen Angelegenheit Kenntniß genommen, und ist demselben für seine Bemühungen, das „Hüttenmännische Unterrichtswesen“ zu heben, aufrichtig dankbar. Um die Mitglieder des „Vereins Deutscher Eisenhüttenleute“ jedoch in den Stand zu setzen, sich über die Entwicklung und den gegenwärtigen Stand der Ausbildung der jüngeren Hüttenleute an der Technischen Hochschule in Aachen ein Bild machen zu können, will ich in kurzen Zügen das Wissenswerthe anführen.

Im Jahre 1897 wurde der Lehrstuhl des gesamten Hüttenwesens in einen solchen für Eisenhüttenwesen und einen solchen für das übrige

Metallhüttenwesen, einschließlich Elektrometallurgie, getheilt. Dank dem Entgegenkommen der hiesigen Collegien und des Herrn Kultusministers kann der Inhaber des Lehrstuhles für „Metallhüttenwesen“, Hr. Professor Dr. Borchers, anfangs nächsten Semesters ein mit einem Kostenaufwande von etwa 200 000 *M* ganz neu erbauten Gebäude beziehen, in welchem 100 elektrische Pferdekräfte den Studirenden zur Verfügung stehen. Das Laboratorium ist mit allen erdenklichen Hilfsmitteln ausgestattet und hoffe ich, daß bei der demnächstigen Einweihungsfeier die Redaction Veranlassung nimmt, sich davon zu überzeugen, daß die Einrichtungen für das Metallhüttenwesen und die Elektrometallurgie in Aachen nunmehr durchaus den denkbar weitgehendsten Anforderungen entsprechen.

Der frühere Inhaber des Eisenhüttenmännischen Lehrstuhles liefs sich im W.-S. 1900 beurlauben und trat am 1. Oktober 1901 vollständig in den Ruhestand über. Zu seinem Vertreter und später zu seinem Nachfolger wurde Unterzeichneter berufen. Während der vertretungsweisen Thätigkeit konnten Aenderungen des Lehrplanes von

mir nicht vorgeschlagen werden, da dies dem etatsmäßigen Inhaber des Lehrstuhles zusteht. Sofort nach meiner am 1. Oktober 1901 erfolgten Ernennung beantragte ich in Gemeinschaft mit dem Vertreter des Metallhüttenwesens eine durchgreifende Aenderung des Lehrplanes, die in erster Linie auf eine reinliche Scheidung des Eisenhüttenwesens vom Metallhüttenwesen hinauslief. Dem Metallhüttenwesen wurde der Vortrag über allgemeine Hüttenkunde (Feuerungskunde), ebenso das Probirlaboratorium überwiesen.

Mit der Inbetriebsetzung eines speciell den Zwecken des Eisenhüttenwesens dienenden Laboratoriums konnte ich schon am 1. December 1901, also 2 Monate nach meiner Anstellung, beginnen, Dank der Bereitwilligkeit, mit welcher mir sofort beträchtliche, außeretatsmäßige Mittel von dem Herrn Minister zur Verfügung gestellt wurden. Das Laboratorium wird kommenden Herbst weiter ausgebaut werden können, nachdem Herr Prof. Borchers mehrere Räume infolge Inbetriebsetzung seines neuen Laboratoriums freigegeben hat. Zu diesem Zwecke hat die Regierung wiederum außerordentliche Zuwendungen gemacht, und außerdem die etatsmäßige, zur Verfügung stehende jährliche Summe beträchtlich erhöht. In dem Laboratorium für Eisenhüttenkunde sollen die Studierenden, nachdem sie mehrere Semester im anorganischen Laboratorium qualitative und quantitative Analyse getrieben haben, die speciellen Methoden zur Untersuchung der Roh-, Zwischen- und Fertigprodukte des Eisenhüttenwesens kennen lernen. Außerdem wird nächstes W.-S. Gelegenheit vorhanden sein, Schmelzversuche vorzunehmen, um hierbei den Wärmehaushalt an geeignet eingerichteten Oefen festzustellen. Beabsichtigt ist, später in dem Eisenhüttenmännischen Laboratorium eine Abtheilung für „Metallographie“ einzurichten.

Vorschläge zur Aenderung der Prüfungsordnung sind bereits an das Königliche Ministerium abgegangen. Darnach haben die Eisen- und Metallhüttenleute eine gemeinsame Vorprüfung, die sich auf folgende Fächer erstreckt, abzulegen: 1. Mathematik, 2. Physik, 3. Techn. Mechanik, 4. Anorgan. und analyt. Chemie, 5. Mineralogie, 6. Maschinenelemente. Vorzulegen sind bei der Meldung: Studienzeichnungen aus den Übungen in der darstellenden Geometrie, Bauconstructionslehre und Maschinenelementen, versehen mit den Testaten des betreffenden Dozenten. Ferner die vom Candidaten geführten Journale über seine Thätigkeit im chemischen Laboratorium, sowie ein gleiches Journal über eine mindestens einsemestrige Theilnahme an den physikalischen Übungen.

Die Hauptprüfung zerfällt in die Bearbeitung einer von der Prüfungscommission gestellten Diplomaaufgabe und in eine mündliche Prüfung. Die mündliche Prüfung erstreckt sich bei den Eisenhüttenleuten auf Maschinenkunde, allgemeine

Hüttenkunde nebst Metallhüttenkunde, Eisenhüttenkunde und Technologie des Eisens. Vorzulegen sind bei der Meldung die von dem Candidaten seit der Vorprüfung geführten Journale über die ausgeführten Arbeiten in dem metallurgischen Laboratorium, die Studienzeichnungen aus dem Unterricht im Entwerfen metallurgischer Apparate, ferner die Studienzeichnungen aus der Maschinenkunde.

Es würde zu weit führen, alle Verbesserungen gegenüber der gegenwärtigen Prüfungsordnung hervorzuheben. Die Maschinenlehre ist durch Aufnahme des Prüfungsfaches „Maschinenelemente“ in die Vorprüfung gestärkt worden, andererseits ist die gesamte Hüttenkunde, welche nur als ein Prüfungsfach zählt, in allgemeine Hüttenkunde nebst Metallhüttenkunde, Eisenhüttenkunde und in Technologie zerlegt, also der für die heutigen Verhältnisse des Hüttenwesens erforderliche Weg der Specialisirung beschritten worden.

Um für die älteren Studierenden den zeichnerischen Unterricht nutzbringender zu gestalten, wurde für dieselben eine „eisenhüttenmännische Handbibliothek“ eingerichtet, die auch den Candidaten die Bearbeitung ihrer Diplomaaufgabe erleichtern soll. Der Verein hat hierfür schon verschiedene Zuwendungen gemacht. Ebenso hat Hr. A. Haniel-Düsseldorf zu diesem Zweck sämtliche Jahrgänge der Zeitschrift „Stahl und Eisen“ geschenkt, wofür auch an dieser Stelle herzlich Dank gesagt wird.

In der Erkenntnis, daß es heutzutage für eine einzelne Persönlichkeit eine Unmöglichkeit ist, das gesamte Eisenhüttenwesen derart zu beherrschen, daß der Unterricht in allen Specialfächern mit Lust und Liebe ausgeübt werden kann, bin ich sofort nach meiner Bestallung persönlich in Berlin vorstellig geworden, daß für die Eisenhüttenkunde eine weitere Kraft gewonnen werde, die nach Lage der Sache den mechanischen Theil des Eisenhüttenwesens an der hiesigen Hochschule vertreten soll. Die Angelegenheit ist bereits an Ort und Stelle in die Wege geleitet und gebe ich mich der Hoffnung hin, daß schon im nächsten Etatsjahr das Eisenhüttenwesen zwei Vertreter an der Aachener Hochschule besitzt.

Aus Vorstehendem ist zu ersehen, daß wir in Aachen mitten in der Neuorganisation stehen, und daß von einem Stillstand in Bezug auf die jüngste Zeit nicht gesprochen werden kann. Wenn die Anfänge der Neuorganisation des eisenhüttenmännischen Unterrichtswesens sich in der kurzen Zeit meines Hierseins schon durchführen ließen, so ist das in erster Linie dem wohlwollenden, verständnisvollen Entgegenkommen des Herrn Decernenten für das Technische Unterrichtswesen im Cultusministerium zu verdanken. Die Regierung ist meinen Wünschen bisher in der anerkennenswerthesten Weise entgegengekommen, und hoffe ich, daß nach allem, was hier für das

Metallhüttenwesen in den letzten drei Jahren geschah, in Zukunft auch für das Eisenhüttenwesen eine weitere Ausgestaltung die begründetste Aussicht auf Verwirklichung hat, namentlich wenn, wie bisher meine Collegen von der Abtheilung für Bergbau, Chemie und Hüttenwesen, sowie der

Rector und Senat meinen Anträgen ihre schätzenswerthe und für die Berücksichtigung unbedingt erforderliche einstimmige Unterstützung zu theil werden lassen.

Dr. Wüst,

Professor der Eisenhüttenkunde.

## Drehvorrichtungen für Schmiedekrähne.

In Heft 7 von „Stahl und Eisen“ beschreibt A. Willaredt eine Vorrichtung zum Drehen der Schmiedestücke unter der hydraulischen Presse, welche Vorrichtung sich in den John Cockerill'schen Werken in Seraing in Betrieb befinden und gut bewähren soll. Willaredt nennt die Nachteile, welche die zur Zeit in Gebrauch befindlichen Anordnungen haben sollen, ohne aber dabei deren Vortheile gegenüber der von ihm beschriebenen aufzuzählen. In dem neuerbauten Preßwerk des Georgs-Marien-Bergwerks- und Hütten-Vereins zu Osnabrück, welches seit über Jahresfrist in Betrieb ist und dessen maschinelle Einrichtungen sich bis jetzt recht gut bewährt haben, ist zum Wenden der Schmiedestücke unter der Presse eine hydraulische Wendeflasche vorgesehen, welche an der Presse selbst befestigt ist. Diese, sowie die Wendeflasche sind von der Firma Haniel & Lueg in Düsseldorf geliefert. Um das zu wendende Stück ist eine gewöhnliche Gliederkette von 22 mm Gliederstärke geschlungen, kein Drahtseil, da dieses zu stark dem Verschleiß unterworfen wäre und außerdem bei eventuellem Reißen längere Zeit zur Reparatur erforderte, als die Gliederkette, welche in vorliegendem Falle bei einem Bruch sofort durch Durchstecken eines Schraubenbolzens durch zwei Glieder und Aufsetzen einer Mutter wieder gebrauchsfähig ist. Die Wendeflasche, deren Plunger einen Durchmesser von 250 mm hat, übt bei 50 Atm. Wasserdruk eine Zugkraft von 10 t aus, welche Kraft sich als vollständig genügend erwiesen hat, Blöcke bis 50 t Gewicht zu wenden. Der Vortheil der hydraulischen Wendung liegt meiner Ansicht nach darin, daß man imstande ist, schnell und exact zu drehen, was beim elektrischen Motorenantrieb nicht so ohne weiteres möglich ist, da die elektrische Regulirung nicht so einfach auszuführen ist und nicht so schnell wirkt, wie die hydraulische. Des weiteren ist doch die Ausföhrung, Wartung und Unterhaltung der hydraulischen Wendeflasche eine weit einfachere als die der beschriebenen elektrischen Vorrichtung, woselbst die verschiedenen Lagerstellen, Gelenke, ausziehbare Welle, Motor und Vorgelege größerer Unterhaltungskosten bedürfen.

Der einzige Nachtheil, der gegen die hydraulische Wendeflasche ins Feld geführt werden könnte und der als einziger Vortheil der von

Willaredt beschriebenen Vorrichtung gelten kann, ist der, daß mit der hydraulischen Wendeflasche das Schmiedestück stets nur in einer Richtung gedreht werden kann, doch läßt sich dem leicht durch Zusammenarbeiten der hydraulischen Wendeflasche mit dem Hölfswindwerk abhelfen, wenn beim Schmieden besonderer Stücke ein wechselndes Drehen nach beiden Richtungen erforderlich ist.

Wir waren hier seiner Zeit vor die Frage gestellt, welcher Anordnung der Vorzug zu geben sei, der hydraulischen Wendeflasche oder einer Vorrichtung (ähnlich der beschriebenen), bei welcher ein kleiner, besonders construirter Motor, in dem Schmiedegehänge untergebracht, das Drehen des Schmiedestückes besorgt, eine Vorrichtung, wie sie bereits für ein großes Hüttenwerk Deutschlands projectirt war und meines Wissens auch im Betriebe sein soll. Aus den genannten Gründen haben wir uns jedoch für die hydraulische Ausführung entschieden. Um jedoch ausreichende Reserve zu haben, und hauptsächlich aber die nachher noch zu erwähnenden Vortheile genießen zu können, rüßtet man die Schmiedekrähne zweckmäßig mit einem Hölfswindwerk aus. Auch mit diesen Hölfswindwerken, welche von 18pferdigen Motoren angetrieben sind und mit 10 m minutlicher Geschwindigkeit 10 t heben, haben wir Versuche zum Drehen der Stücke unter der Presse angestellt, welche aber zu Gunsten der hydraulischen Wendeflasche ausgefallen sind und zwar hauptsächlich aus folgendem Grunde:

Beim Schmieden einer Welle muß das Wenden vorgenommen werden in dem Zeitraum zwischen dem Heben der Presse und dem Wiederaufsetzen auf das Schmiedestück. Dieses ist sehr leicht zu erreichen mit der hydraulischen Wendeflasche, während mit der elektrischen Drehvorrichtung die Zeit zu kurz ist, um nach dem Wenden die Kette so weit nachzulassen, daß der nächste Druck mit der Presse auf das Schmiedestück, nicht auch auf die Kette wirkt, was sehr oft zum Reißen derselben trotz guter Federung föhrt. Ein sicheres und rasches Wenden ist durchaus erforderlich beim Schlichten, woselbst doch 30- bis 35minutliche Doppelhübe von der Presse leicht erreicht werden können. Der Hauptvortheil der elektrischen Hölfswinde ist darin zu suchen, die kleinere Tragfähigkeit mit der größeren Hubgeschwindigkeit entsprechend auszunutzen, so z. B.:

1. zu den Aufräumarbeiten im Gebäude,
2. zum Auswechseln der Sättel,
3. zur Bedienung der Glühgruben (Abheben und Aufsetzen der Deckel),
4. zum Aufheben und Ansetzen der Messer, Gesenke, Dreikante, Aufsetzstücke u. s. w., wozu aber auch mit Vortheil die Wendeflasche verwendet werden kann, falls dieselbe zur Zeit nicht benutzt wird.

Die Vortheile, welche die Hülfswinde, sowie die hydraulische Wendeflasche bieten, sind doch zu groß, um beim Entwurf und Bau eines Schmiedepresswerks dieselben nicht ernstlich mit der von Willaredt beschriebenen Vorrichtung in Concurrenz treten zu lassen.

Osnabrück, im April 1902.

K. Grosse.

## Stauventil nach Patent Kieselbach.

Redaction von „Stahl und Eisen“

Düsseldorf.

Die Zuschrift des Hrn. Schnell (in Heft 10 Seite 571) veranlaßt mich, noehmals ausdrücklich darauf hinzuweisen, daß es zur ökonomischen Regelung der Tandem-Reversir-Maschinen absolut erforderlich ist, mittlere und kleinere Arbeitsleistungen ohne Drosselung des Receivdampfes zu erzielen. Wenn es mir gelungen ist, die Lösung dieser Aufgabe constructiv verblüffend einfach durchzuführen, so gestatte ich mir, dies für einen Vorzug zu halten, der gerade bei Walzwerksmaschinen von größter Bedeutung ist.

Um einer mißverständlichen Auffassung der Zuschrift des Hrn. Schnell vorzubeugen, weise ich noch darauf hin, daß ich gegen jede Verletzung meiner Patentrechte die geeigneten Schritte thun werde.

Rath bei Düsseldorf, den 21. Mai 1902.

Hochachtungsvoll!

C. Kieselbach.

An die

Redaction von „Stahl und Eisen“

Düsseldorf.

Zu dem mir mit Brief vom 26. d. M. übersandten Schreiben des Hrn. Kieselbach vom 24. d. M. habe ich zu bemerken, daß die Frage der Neuheit der Anwendung des Stauventils bei Tandem-Reversir-Maschinen genügend eingehend erörtert wurde. Das deutsche Patent besteht trotz der mangelnden Neuheit meines Erachtens zu Recht, weil es in den ersten fünf Jahren seines Bestehens nicht angefochten wurde. Die Gesellschaft Cockerill sieht das belgische und auch das französische Patent als ungültig an, weil sowohl in Belgien als auch in Frankreich von ihr erbaute Maschinen mit Stauventil schon vor Ertheilung dieser Patente in Betrieb waren.

Ich werde meinerseits nunmehr die Besprechung für abgeschlossen ansehen und zeichne

Wetter (Ruhr), 27. Mai 1902.

Hochachtungsvoll  
W. Schnell.

## Mittheilungen aus dem Eisenhüttenlaboratorium.

### Bestimmung des Wolframs im Wolframstahl.

Nach Fresenius löst man wolframhaltiges Eisen in Königswasser, verdünnt und läßt es 2 bis 3 Tage stehen. R. Fieber\* findet nun, daß man viel schneller zum Ziele komme, wenn man von stark salzsaurer Lösung ausgeht und die concentrirte Lösung kochend erhält. Man löst 5 g Stahlspäne in starker Salzsäure und kocht, dann filtrirt man den Niederschlag ab und schließt denselben mit Natriumkaliumcarbonat auf. Die Schmelze wird mit Wasser aufgenommen und diese Lösung mit dem ersten Filtrate zur Trockne verdampft,

dann bei 120° getrocknet. Man nimmt mit Salzsäure auf und kocht 3 Stunden, es fällt Wolfram als Wolframsäure und die Kieselsäure, gleichzeitig Spuren von Eisen und Chrom. Das Filtrat wird nochmals 8 Stunden gekocht und durch dasselbe Filter gegossen. Der Filterinhalt wird wieder mit Kaliumnatriumcarbonat geschmolzen, mit Wasser aufgenommen (Eisen und Chrom bleiben als Oxyde zurück), die Lösung mit Salpetersäure neutralisirt und das Wolfram mit Quecksilberoxydulnitrat als Quecksilberwolframat gefällt. Vor der Fällung ist die Lösung zu kochen, bis alle Kohlensäure entfernt ist, dann muß ganz genau neutralisirt werden, da in sauren Lösungen Wolfram unvollständig fällt. Der Niederschlag wird mit heißer verdünnter

\* „Chem.-Ztg.“ 1901, 25, 1083.

Quecksilberoxydulnitratlösung gewaschen und ge-  
glüht, zuletzt mit Flußsäure zur Entfernung der  
Kieselsäure behandelt.

### Trennung der Wolfram- und Kieselsäure.

Mc. Kenna\* hatte eine Methode der Analyse  
von Chrom- und Wolframstahl veröffentlicht. Otto  
Herting\*\* brachte dann eine „kritische Betrachtung“  
dieser Methode, die namentlich auch die Trennung  
der Wolfram- und Kieselsäure betraf. Erstellte  
die Behauptung auf, daß die in den Lehrbüchern  
angegebene Methode der Trennung mit Flußsäure  
fehlerhaft sei, da sich beim Glühen eines Gemisches  
von  $W_2O_5 + SiO_2$  eine Silico-Wolframsäure bilde,  
die, mit Flußsäure behandelt, flüchtig sei. „Es  
sollte mich freuen, wenn ich durch diese Zeilen  
die Anregung geben würde, die Einwirkung der  
Fluorwasserstoffsäure auf die Wolframsäure bei  
Gegenwart von Kieselsäure näher zu studiren.“  
Die Freude ist ihm geworden! H. L. Wells und  
F. J. Metzger\*\*\* weisen nämlich an der Hand  
einer Reihe von Analysen nach, daß Hertings  
Behauptung irrig ist. Wolfram- und Kieselsäure  
läßt sich mit Flußsäure sehr scharf trennen, wenn  
man zum Erhitzen nur den Bunsenbrenner be-  
nutzt. Im Gebläse vorflüchtet sich Wolframsäure  
in beträchtlicher Menge.

### [Zur volumetrischen Bestimmung des Eisens mittels Zinnchlorür.

C. Zengelis,† welcher der Ansicht ist, daß  
„die Chamäleonmethode viel von ihrer Bedeutung  
verloren hat, seitdem Löwenthal und Lensen  
gezeigt haben, daß die Anwesenheit von Chloriden  
die Resultate stark beeinflusst“ (?), versucht deshalb  
die Zinnchlorürmethode, bei der der Endpunkt  
nicht scharf ist oder die eine Rücktitration mit  
Jod erfordert, dadurch zu verbessern, daß er zur  
Erkennung des Endpunktes einen Indicator ver-  
wendet. Als bester Indicator erwies sich eine  
Lösung eines molybdänsauren Salzes, welches  
durch Reduktionsmittel in Molybdänblau übergeht.  
Zinnchlorür reagiert sehr scharf, Eisenchlorür gar  
nicht, 0,00001 g Zinnchlorür giebt noch einen  
Farbumschlag. Zur Herstellung der Molybdän-  
lösung löst man 1 g Molybdänoxid in verdünnter  
Natronlauge, setzt Salzsäure bis zum schwachen  
Überschuß hinzu und verdünnt auf 200 cc. Zur  
Ausführung der Titration versetzt man die siedend

heiße Eisenchloridlösung mit Zinnchlorür bis fast  
zur Entfärbung, bringt dann in ein Schälchen  
einen Tropfen Molybdänlösung und 1 bis 2 Tropfen  
der heißen Eisenlösung. Ist die Reaction beendet,  
so tritt eine hellblaue Farbe, wie verdünnte Kupfer-  
auflösung auf, andernfalls setzt man zur Eisen-  
chloridlösung noch einen Tropfen Zinnchlorür-  
lösung, läßt eine Minute sieden und tüpfelt wieder.  
Der Verfasser verwendet die Methode auch um-  
gekehrt zur Bestimmung des Zinnes. — Die Rothe-  
sche Methode scheint ihm unbekannt zu sein!

### Abänderung des Wiborgh-Kolbens zur colorimetrischen Schwefelbestimmung.

Von Dr. Heinrich Goeckel und Julius Wolf-  
mann, Berlin.

Der nachstehend abgebildete, von uns modi-  
ficirte Wiborgh-Kolben ist dadurch gekennzeichnet,  
daß der Erlenmeyerkolben selbst nach oben trichter-  
förmig erweitert und im oberen Theil seines Halses  
mit einer Rille versehen ist, welche durch eine  
zweite Rille oder ein Loch im Hals des ein-  
geschliffenen Aufsatzes die Ein-  
führung einer in den Kolben  
zu bringenden Flüssigkeit er-  
möglicht. Die Vortheile dieser  
Abänderung bestehen: 1. in ge-  
ringerer Zerbrechlichkeit des  
Kolbens, da Glasrohr und Glas-  
hahn wegfallen und die Kolben-  
wand undurchbohrt bleibt, mit-  
hin ein Auspringen derselben  
nicht erfolgen kann; 2. in voll-  
ständiger Dichtigkeit, durch Flüssig-  
keit unterstütztem Abschluß;  
3. in der Vermeidung des An-  
sammelns von Gasblasen in dem  
Zuführungsrohr; 4. in der Un-  
möglichkeit des Zurücksteigens  
von Flüssigkeit aus dem Kolben  
nach dem Zuführungstheil; 5. in  
handlicherer (daher leichter zu  
reinigender) stabiler und ge-  
falliger Form.



Abgeänderter  
Wiborgh-Kolben  
zur colorimetrischen  
Schwefelbestimmung.

Diese Form der Zuführung  
von Flüssigkeiten ins Innere  
eines Apparates in vorstehend  
beschriebener Ausführung läßt sich auch anderen  
Orten anbringen, so beispielsweise am Kolben zur  
Arsenbestimmung, Stickstoffbestimmung nach  
Kjeldahl u. s. w. Zu beziehen ist dieser Apparat,  
der für den Gebrauchsmusterschutz angemeldet ist,  
durch die Firma Dr. Sauer & Dr. Goeckel, Berlin W,  
Wilhelmstraße 49.

\* „Stahl und Eisen“ 1900, Seite 955.

\*\* „ „ „ 1901, „ 336.

\*\*\* „J. Amer. Chem. Soc.“ 1901, 23, 356.

† „Ber. d. Deutsch. chem. Ges.“ 1901, 34, 2046.

## Die Besteuerung von Abschreibungen der Actiengesellschaften.

Die Frage der Besteuerung von Abschreibungen der Actiengesellschaften ist im Preuss. Herrenhause am 6. Mai d. Js. von Hrn. Geh. Rath Gerh. L. Meyer-Hannover eingehend behandelt worden. Das Stenogramm über die betr. Verhandlungen lautet, wie folgt:

Vizepräsident Becker: Ich gebe Hrn. Meyer das Wort.

Meyer: M. H., im Abgeordnetenhouse haben am 1. und 3. März d. J. die HH. Dr. Böttinger und von Eynern sich über die nach ihrer Ansicht unbillige Steuerveranlagung der Actiengesellschaften ausgesprochen. Als Industrieller fühle ich mich verpflichtet, das, was im anderen Hause vorgekommen ist, hier zu ergänzen, zumal ich aus Erfahrung spreche und weifs, dafs eine grofse Anzahl von Actiengesellschaften der Eisenindustrie dieselben unangenehmen Erfahrungen wie ich gemacht hat. Es handelt sich eben um die gesetzlich zulässigen Abschreibungen. Ich bin Leiter der in der Provinz Hannover belegenen Peine-Iselder Hüttenwerke, welche infolge glücklicher natürlicher Verhältnisse, insbesondere aber infolge einer seit ihrer Entstehung betriebenen sparsamen Wirthschaft zu einer gewissen Blüthe gelangt sind und seit einer langen Reihe von Jahren in der Lage waren, recht gute Dividenden vertheilen zu können. Der Betrieb hier wird in einem fast nur Landwirthschaft treibenden Kreise geführt. Da ist es nun selbstverständlich, dafs der Herr Landrath, der Vorsitzende der Veranlagungscommission, den grössten Einfluss hat. Wenn ich in der Commission über die Abschreibungen verhandelt habe, habe ich immer mit dem Herrn Landrath aus dem Winkel, als dem Vorsitzenden, verhandelt. Dieser Herr ist nun der Meinung gewesen, dafs unsere Verrechnung des vertheilbaren Einkommens eine unrichtige gewesen sei; wir hätten mehr Dividenden und Tantiemen vertheilen können. Er stellt sich auf den Standpunkt, dafs der Fiscus eine ganz andere Einkommensberechnung anstellt, als wie ich es gethan habe.

Bis zum Jahre 1900 habe ich mich mit dem Herrn Landrath zu verständigen gesucht. Ich habe lieber etwas mehr Steuern bezahlt, als dafs ich den weidläufigen Weg der Berufung und Beschwerde beschritt. Im Jahre 1900 hat nun das Oberverwaltungsgericht eine Entscheidung gefällt, welche dahin geht, dafs, wenn bei Actiengesellschaften der Buchwerth der Anlage niedriger sei als der wahre, der gemeine Werth, Abschreibungen überhaupt nicht mehr zugelassen werden könnten. Ich will diese Entscheidung hier nicht kritisiren; ich halte es aber für unmöglich, ziffernmäfsig nachzuweisen, welches der gemeine Werth einer grofsindustriellen Anlage ist.

In meinem Falle besteht der Werth vorzugsweise in den Bergwerken, in den Erzfeldern, welche wir besitzen. Diese haben unserer Gesellschaft sehr wenig, im Vergleich zu den sonstigen Aufwendungen fast nichts gekostet; wir sind also auch nicht berechtigt, sie zu einem hohen Werthe in die Bilanz einzustellen. — Auf das Einstellungsverfahren komme ich nachher zurück. — Nachdem jene Entscheidung des Oberverwaltungsgerichts bekannt geworden war, habe ich dem Herrn Landrath gesagt, ich stelle mich auf diesen Standpunkt. Ich will also von dem Werthe, den die Anlagen am 31. December 1899 hatten, von jetzt an nichts mehr abschreiben; aber ich bin verpflichtet, von alledem, was wir nun neu machen, den gesetzlichen Bestimmungen entsprechend Abschreibungen vorzunehmen. Das hat die Veranlagungscommission bestritten. Ich gebe nun zu, dafs der Buchwerth der Anlage der Iselder Hütte außerordentlich niedrig ist; aber diese Abschreibungen sind vorgenommen zu einer Zeit, als es überhaupt noch kein Einkommensteuergesetz gab. So standen die Werthe zu Buch Ende December 1891 mit etwa 2100000 M. Seitdem haben sie sich nach Abzug der Abschreibungen, welche von der Veranlagungscommission bestritten sind, gesteigert auf etwa 4 Millionen Mark, also um rund 2 Millionen Mark. Die Production hat sich seitdem nicht wesentlich erhöht, wohl aber sind die Herstellungskosten gröfser geworden, weil wir allmählich von dem billigen Tagebau zu dem theuren Tiefbau übergehen müssen, was selbstverständlich bei Aufstellung einer Bilanz mit in Rechnung zu ziehen ist. Bis Ende 1898 sind unsere Abschreibungen überhaupt nicht beanstandet; sie bestehen also meiner Ansicht nach zu Recht, und ich halte es für unrichtig, wenn man nachher diese Abschreibungen corrigiren und daraus ein ganz neues Einkommen construiren will. Die Behörden ignoriren eben von ihrem Standpunkt aus die bestehenden gesetzlichen Vorschriften. Ich bitte, mir zu gestatten, dafs ich diese gesetzlichen Bestimmungen wörtlich vorlese. Ich könnte mich möglicherweise in den Worten irren. Der § 261 des Handelsgesetzbuches lautet unter Nummer 3:

Anlagen und sonstige Gegenstände, die nicht zur Weiterveräuferung, vielmehr dauernd zum Geschäftsbetriebe der Gesellschaft bestimmt sind, dürfen ohne Rücksicht auf einen geringeren Werth zu dem Anschaffungs- oder Herstellungspreis angesetzt werden, sofern ein der Abnutzung gleichkommender Betrag in Abzug gebracht oder ein ihr entsprechender Erneuerungsfonds in Ansatz gebracht wird.

Nach dieser Bestimmung bin ich also nicht nur berechtigt, sondern verpflichtet, eine Ab-

schreibung vorzunehmen; wenn ich es nicht thäte, m. H., würde ich meiner Ansicht nach dem Strafrichter verfallen.

Das neue Einkommensteuergesetz hat diese Bestimmung nun etwa nicht aufgehoben, sondern ganz ausdrücklich bestätigt. § 14 des Einkommensteuergesetzes lautet:

Das Einkommen aus Handel und Gewerbe einschliesslich des Bergbaues besteht in dem in Gemäßheit der allgemeinen Grundsätze (§§ 6 bis 11) ermittelten Geschäftsgewinn. Mit dieser Maßgabe ist der Reingewinn aus dem Handel und Gewerbebetriebe nach den Grundsätzen zu berechnen, wie solche für die Inventur und Bilanz durch das Allgemeine Deutsche Handelsgesetzbuch vorgeschrieben sind und sonst dem Gebrauche eines ordentlichen Kaufmannes entsprechen. Insbesondere gilt dieses einerseits von dem Zuwachs des Anlagekapitals und andererseits von den regelmäßigen jährlichen Abschreibungen, welche einer angemessenen Berücksichtigung der Werthverminderung entsprechen.

Und im § 9 heisst es:

Von dem Einkommen (§ 7) sind in Abzug zu bringen:

1. die zur Erwerbung, Sicherung und Erhaltung des Einkommens verwendeten Ausgaben.

M. H., ich glaube hiermit nachgewiesen zu haben, daß die Veranlagungsbehörden ungesetzlich verfahren sind. Natürlich aus Irrthum. Ich bezweifle nicht, daß die Herren im guten Glauben gehandelt haben; aber nach meiner Meinung haben sie ungesetzlich gehandelt. Nun steht mir freilich der Weg der Berufung und Beschwerde beim Oberverwaltungsgericht offen, aber das ist ein Weg, der für die Actiengesellschaften eigentlich gar keine Bedeutung hat. Ich liege jetzt im Streit über die Veranlagung des Einkommens für die Jahre 1897, 1898 und 1899; aber meine Beschwerde über die Veranlagung für diese drei Jahre ist erst vor ein paar Monaten an das Oberverwaltungsgericht abgegangen. Mittlerweile muß ich die Bilanzen für 1900 und 1901 aufstellen, und wenn die Entscheidung des Oberverwaltungsgerichts kommt, hat das Alles gar kein großes Interesse mehr, zumal wir nach dem Einkommensteuergesetz verpflichtet sind, die Steuern, die veranlagt sind, als richtig eingeschätzt sofort zu bezahlen, und in dem Falle, von dem ich spreche, handelt es sich nicht um ein paar tausend Mark, sondern um Beträge von 5 bis 800 000 M. steuerpflichtigen Einkommens. Also wenn ich sage, daß 10 % davon Steuern erhoben werden, so beträgt die Differenz 50 bis 60 000 M. Bei den Bestimmungen, welche das Deutsche Handelsgesetzbuch über die Bilanz der Actiengesellschaften aufgenommen hat, ging man von der Ansicht aus, daß gesetzlich verhindert werden solle, soweit es möglich sei, daß die Actiengesellschaften künstliche Gewinne herausrechnen, zu hohe Dividenden und Tantiemen

vertheilen. Diese Bestimmungen bestehen auch heute noch, und ich halte sie für durchaus notwendig. Ich bin aber der Meinung, daß, wenn die Veranlagungsbehörden nach anderen Grundsätzen rechnen, diese Anschauungen mit der Zeit auch auf die Organe der Actiengesellschaften Einfluß ausüben werden. Sie werden namentlich alle diejenigen Organe, die von Hause aus bestrebt sind, möglichst hohe Gewinne herauszurechnen, in ihren Anschauungen beständigen und werden vielleicht auch andere Organe dahin bringen, daß sie sagen, die Behörden müssen das besser wissen als wir, auch wir betreten diesen leichtsinnigen Weg. Diejenigen Actiengesellschaften, deren Organe solide sind und die nach den Grundsätzen eines ordentlichen Kaufmanns wirtschaften, sind auf Schritt und Tritt den größten Widerwärtigkeiten ausgesetzt. Ich bin mit allen Kernern der Verhältnisse mir vollkommen darüber klar, daß, wenn wir in der Weise, wie es die meisten Veranlagungsbehörden vornehmen, fortfahren, unsere Actiengesellschaften, soweit sie blühen, von diesem Standpunkt allmählich heruntersinken würden.

M. H., es ist das schon vorhin von Herrn Grafen von Mirbach gestreift worden: einen festen Prozentsatz für die Höhe von Abschreibungen für Maschinen vorzunehmen, ist absolut unmöglich. (Graf von Mirbach: Sehr richtig!)

Alle daraufhin angestellten Berechnungen halten der Praxis gegenüber nicht Stand. Ich komme darauf nachher noch an einer anderen Stelle zurück.

Hr Dr. Böttinger hat von der großen Umwälzung gesprochen, welche auf den Gebiete der chemischen Industrie Platz gegriffen hat. In dieser Beziehung habe ich keine Erfahrung, wohl aber weiß ich, daß die Umwälzung, die die Eisenindustrie in den letzten Jahren erfahren hat, ganz außerordentlich groß ist. Werkeinrichtungen, welche vor 10 bis 15 Jahren noch vollkommen mustergültig waren, gelten jetzt als veraltet, wenn sie nicht mit den Fortschritten der Technik vorgegangen sind. Es ist in den letzten Jahren gelungen, die aus den Hochöfen entweichenden Gase, welche bislang unter die Dampfkessel geleitet wurden, um Dampf zu erzeugen, direct neu gebauten Kraftgasmaschinen zuzuführen, die nun dieselben Dienste verrichten wie die Dampfmaschinen. Außerdem sind die neuen Gaskraftmaschinen dazu bestimmt, elektrische Kraft zu erzeugen, welche auf weite Entfernungen hin, wie dies bei großen Werken der Fall ist, gut verwertet werden kann. Für meine Gesellschaft betragen die von den ersten elektrischen Werken angestellten Berechnungen über die Aufstellungskosten etwa fünf Millionen Mark. Diese Maschinen zu bauen, ist eine ganz neue Aufgabe der Technik. Eine große Anzahl von Maschinenfabriken befaßt sich mit dem Bau dieser Gaskraftmaschinen, jede hat einen anderen Typ, und jede Fabrik behauptet



natürlich heute: mein Typ ist der richtige. Ich halte es aber für sehr schwer, zu sagen, welcher Typ der richtige ist; das wird sich wahrscheinlich erst nach 3, 4 bis 5 Jahren herausstellen. Finde ich dann, daß meine Gaskraftmaschinen nicht so gut sind wie die anderen, dann bin ich als Industrieller Mann, der dem Fortschritte huldigt, genöthigt, meine Maschinen zum alten Eisen zu werfen. Ich muß also von vornherein darauf Bedacht nehmen, diese Maschinen, die ich heute neu anschaffe, nach 4 bis 5 Jahren durch neue ersetzen zu müssen, und deshalb halte ich mich berechtigt, von diesen Maschinen schon heute einen großen Theil abzuschreiben. M. H., wenn das Programm, welches ich Ihnen eben bei der Gesellschaft, die ich leite, entwickelte — und bei anderen ist das ähnlich —, sich nun verwirklicht haben wird, dann sind fast alle Maschinen und Dampfkessel, die wir heute haben, vollständig überflüssig, und wenn dies der Fall ist, dann würde ich verpflichtet sein, auf einmal diese enorme Werthe repräsentirenden Posten aus meiner Inventur zu entfernen. Ich müßte dann so kolossale Abschreibungen vornehmen, daß, selbst wenn das Jahr sich gut rentirt hat, ein Defizit sich ergäbe. Ich bin also heute schon berechtigt und verpflichtet, darauf Rücksicht zu nehmen. So viel von den Abschreibungen.

Ich komme nunmehr zu den Wohlfahrtseinrichtungen. Nach § 2 des Statuts meiner Gesellschaft sind wir verpflichtet, 2% vom Reingewinn einem Conto für Wohlfahrtseinrichtungen und verwandte Zwecke zuzuschreiben. Auf Grund dieser Bestimmung, die sehr reiche Beträge abliefern, haben wir zunächst die Pensionskassen unserer Beamten und Unterbeamten dotirt. Sodann bleibt noch ein erheblicher Theil übrig, den wir für andere Zwecke verwenden. Theils auf Anregung, jedenfalls immer mit Wissen unseres Landrathes aus dem Winkel, übernehmen wir jährlich bedeutende Verpflichtungen zum Bau von Kirchen und Schulen, zur Besoldung von Lehrern und Geistlichen. In den letzten Jahren betrugen diese Unterstützungen mehrere Hunderttausend Mark. Die auf diesen eingegangenen Verpflichtungen beruhenden Zahlungen entnehmen wir nun diesem Fonds. Jetzt sagt die Veranlagungscommission und auch die Berufungscommission: Das ist falsch; ihr dürft das, was ihr auf diese Weise verwendet, wohl als Unkosten buchen, ihr dürft aber dafür nicht einen besonderen Fonds bilden; denn wenn ihr diesen Fonds bildet, so bildet das eine Vermehrung des zu eurer Verfügung stehenden Vermögens, und das ist also steuerpflichtig. — Das ist eine Haarspalterei. Wenn wir in letzter Instanz nicht Recht bekommen, so würden wir Veranlassung nehmen, diese Bestimmung über die Verwendung von 2% zu Wohlfahrtzwecken aufzuheben. Dann müssen wir alle Jahre, wenn wir ebenso bedeutende

Summen für die Wohlfahrtseinrichtungen bewilligen wollen — vorher können wir sie uns ja nicht bewilligen, sonst würde es steuerpflichtig sein — der Generalversammlung den Antrag nachträglich unterbreiten, sie möge genehmigen, daß wir so und so viel für Wohlfahrtseinrichtungen ausgeben dürften. Das ist ein sehr unbehaglicher Zustand.

Wir haben ferner in den letzten Jahren für die Errichtung von Badeanstalten mehr als 100 000 M. ausgegeben und diese Ausgaben als Unkosten verbucht. Die Veranlagungscommission und ebenso die Berufungscommission sind der Ansicht, daß dies eine Verbesserung der Werksanlage ist, und begründen dies damit, daß die Belegschaft dadurch leistungsfähiger würde. Mit derselben Motivirung können sie auch sagen, daß die Ausgaben, welche wir für Schulen und Kirchen machen, dazu dienen, das sittliche Niveau der Arbeiterschaft zu heben, was auch in unserem eigenen Interesse liege. Wenn hier keine Correctur eintritt, dann können Sie es mir als Leiter dieser Gesellschaft nicht verdenken, daß ich keine große Neigung haben werde, solche großen Summen für Wohlfahrtseinrichtungen zu verwenden, für die wir noch Staats- und Communalsteuern zu entrichten hätten.

M. H., ich komme zu einer anderen Frage. Wer ist am meisten daran interessirt, daß diejenigen Actiengesellschaften, welche einen großen Betrieb haben, solide wirtschaften? Nach meiner Auffassung sind das unbestreitbar Staat und Gemeinde. Die Gesellschafter, das sind die Actionäre und die Organe der Gesellschaft, welche Tantième beziehen, sind immer nur auf Zeit, zum Theil nur auf kurze Zeit an der Blüthe der Gesellschaft theilhaftig. Staat und Commune sind aber infolge der Steuergesetzgebung, und namentlich wenn die Werke gut rentiren, dauernd, wenigstens solange das Gesetz besteht, daran interessirt, daß diese Gesellschaften solide wirtschaften und von Jahr zu Jahr höhere Erträge abwerfen. Ich glaube, das brauche ich nicht weiter auseinanderzusetzen, und wenn das richtig ist — und das kann meiner Ansicht nach nicht bestritten werden —, so sollten Staat und Gemeinde nicht darauf ausgehen, den letzten Tropfen herauszupressen.

M. H., das, was etwa zu wenig verteilt wird, bleibt ja doch in dem Geschäft, in dem Geschäft, an welchem Staat und Gemeinde dauernd theilhaftig sind, und wenn etwa 100 000 M. zu viel reservirt werden — nun, die werden doch im nächsten Jahre productiv angewandt und liefern dann wieder höhere Steuererträge. Der Herr Finanzminister hat im Abgeordnetenhaus allerdings diese Auffassung bestritten. Er hat nach dem stenographischen Bericht wörtlich Folgendes ausgeführt:

Die Sache liegt doch schließlich nicht anders wie bei der Ansammlung von Privat-

kapital. Die kann man nur nach allen Richtungen begünstigen, aber trotzdem wird man denjenigen, der aus seinen laufenden Einnahmen sehr erhebliche Kapitalien noch ansammelt, darum doch nicht von der Steuerpflicht freistellen können, weil das ein wirtschaftlich durchaus gerechtfertigter Zweck ist.

Ja, m. H., ich glaube, diese Auffassung des Hrn. Finanzministers ist insofern nicht richtig, als das Privatkapital jeden Augenblick in der Lage ist, sich vom Staat und von der Gemeinde zu entfernen; das sind aber die großen Actiengesellschaften nicht. Die sind nicht in dieser Lage, die sind dauernd mit der Gemeinde und mit dem Staate verwaschen, und ich behaupte, daß manche Gemeinden einfach zu Grunde gehen würden, wenn die großen Betriebe, die in ihnen liegen, aufhören würden, steuerpflichtig zu sein. Das ist auch z. B. in der Stadt Peine der Fall. Die Stadt Peine hatte, bevor da ein Eisenwerk angelegt wurde, eine Einwohnerschaft von etwas über 4000 Seelen; heute zählt sie über 15 000 Seelen. Die Stadt ist gar nicht in der Lage, ihren Verpflichtungen nachzukommen, wenn die Werke eingehen. M. H., ich erkenne durchaus nicht, daß es für einen Verwaltungsbeamten ganz außerordentlich schwer ist, namentlich, wenn er früher keine Fühlung mit der Großindustrie hatte, sich in diesen großen Zahlen zurechtzufinden. Ich selbst, der ich seit 40 Jahren in der Industrie thätig bin, gestehe offen, daß ich in jedem Jahre, wenn mir die Inventur vorgelegt wird, zweifelhaft darüber bin, ob gewisse Ausgaben als Unkosten oder als Werkverbesserungen gebucht werden sollen. Sind die Jahre günstig, m. H., dann bin ich im Zweifelsfalle natürlich geneigt, sie als Unkosten zu verbuchen; in ungünstigen Jahren, wie wir sie gegenwärtig erleben, findet das Umgekehrte statt. Auf die Dauer gleicht sich das natürlich aus. Ueberhaupt möchte ich dem Herrn Finanzminister doch das sagen, daß, wenn er auch sagt, es könnten uns hin und wieder Steuern entgehen, der Herr Finanzminister auch sehr viel Steuern erhalten hat, die ganz ungesetzlich entrichtet wurden. Ich erinnere nur an die Steuern, welche die Trebergesellschaft, Terlingengesellschaft, die verkrachten Pfandbriefgesellschaften bezahlt haben.

Aus dem Protokoll der Sitzung des Abgeordnetenhauses vom 3. März glaube ich entnehmen zu haben, daß der Herr Finanzminister der Meinung ist, es sei für ihn nicht zugänglich, in den von mir geschilderten Fällen einzugreifen. Das mag auch wohl möglich sein. Ich bin aber doch der Meinung, daß der Herr Finanzminister, wenn er zu der Ueberzeugung gelangt, daß die Ausführungsbestimmungen, die sein Herr Vorgänger vor zehn Jahren erlassen hat, ergänzungsbedürftig sind, recht wohl in der Lage ist, die erforderlichen Ergänzungen eintreten zu lassen.

Im Uebrigen, m. H., bemerke ich noch, daß ich bereits vor acht Wochen den Herrn Finanzminister von meiner Absicht benachrichtigt habe, diese Sachen hier zur Sprache zu bringen, und ebenso habe ich den mir befreundeten Landrath aus dem Winkel benachrichtigt, daß ich mich hier im Herrenhause über ihn beschweren würde, wie ich das eben gethan habe. Ich gebe mich der Hoffnung hin, daß der Landrath aus dem Winkel einen so ausführlichen Bericht über die von mir geschilderten Verhältnisse erstattet hat, daß der Herr Finanzminister die von mir gemachten thatsächlichen Angaben voll und ganz bestätigen wird.

Vize-Präsident Becker: Der Herr Finanzminister hat das Wort.

Finanzminister Freiherr von Rheinbaben: M. H., der Herr Redner hatte allerdings die Güte, mir seine Absicht anzukündigen, die Sache hier zur Sprache zu bringen; allein weder durch die Ankündigung noch durch seine heutigen Ausführungen bin ich irgendwie in die Lage versetzt, in die Entscheidungen im einzelnen Fall einzugreifen. Ich glaube, der Herr Redner hätte einen bessern Weg eingeschlagen, wenn er den gesetzlich vorgeschriebenen Instanzen gefolgt wäre, statt hier diesen speciellen Fall zur Sprache zu bringen. Der Finanzminister ist ganz außer Stande, in die Entscheidungen im einzelnen Falle einzugreifen. Mit voller Absicht hat das Gesetz ihm die Entscheidung vollkommen entzogen, sie liegt in den Händen der Veranlagungs- und Berufungskommission beziehentlich bei dem Oberverwaltungsgerichte, und wie ich nicht in der Lage bin, zu Gunsten eines einzelnen Consiten einzugreifen, so bin ich auch nicht in der Lage, zu Gunsten der Staatskasse zu entscheiden. Sollte ich Ersteres wollen, so würde es vielfach näher liegen, zu Gunsten der Staatskasse einzugreifen, eine Eventualität, die wahrscheinlich dem Steuerzahler noch viel unangenehmer sein würde.

Also, m. H., ich bin gesetzlich gar nicht in der Lage, mich über die Punkte, die der Herr Vorredner angeführt hat, im Einzelnen zu äußern. Ich kann mich, wie ich das auch schon vorher kurz gethan habe, über die Frage der Abschreibungen selber nur im allgemeinen äußern. Es ist ja durchaus begreiflich, wenn ein so solide geführtes Werk, wie das des Herrn Vorredners, starke Abschreibungen macht, ein Verfahren, das vom allgemeinen geschäftlichen Standpunkte vollständige Billigung verdient. Allein so geschäftlich gerechtfertigt es auch sein mag, so folgt daraus noch nicht, daß für diese Abschreibungen die Steuerpflicht zu entfallen hat; denn schließlic sind starke Abschreibungen auch als nichts anderes anzusehen, wie jede andere Ansammlung von Vermögen, wie jeder Private, der erhebliche Summen auf die Sparkasse trägt und trotzdem der Steuerpflicht

unterliegt. Wir sind aber in der Steuerfreiheit der Abschreibungen so weit gegangen, wie das möglich war und wie es in dem Artikel 19 der Ausführungsverordnung zum Einkommensteuergesetz ausdrücklich ausgesprochen ist, daß bei Abschreibungen die Veranlagung dem Handelsbrauch und den eigenen Vorschlägen der Zensiten sich anzuschließen hat, soweit nicht diese Abschreibungen evident über das übliche Maß hinausgehen. Die Abschreibungen sollen nach dem Gesetze zulässig sein, soweit sie der angemessenen Berücksichtigung der Werthverminderung entsprechen; übersteigen sie diese Grenze erheblich, so stellen sie eine Ansammlung von Vermögen dar und unterliegen wie jede andere Ansammlung der Steuerpflicht.

Wir sind ferner dazu übergegangen, aus Anlaß der Erörterungen im Abgeordnetenhaus den Veranlagungsbehörden nochmals diese Gesichtspunkte einzuschärfen und insbesondere auch die Erwägung nahezu legen, der Hr. Meyer Ausdruck gab, nämlich, daß in der That große industrielle Betriebe in besonderem Maße den gewerblichen Conjunctionen ausgesetzt sind, daß ein Werk, welches heute noch sehr hoch im Werthe stehen kann, durch irgend eine neue technische Erfindung morgen nahezu werthlos gemacht werden kann, und daß man diesem Risiko wie in allen Betrieben bei der Steuereinschätzung durch Zulassung höherer Abschreibungen zu entsprechen hat. Aus Anlaß der Erörterungen im Abgeordnetenhaus sind diese Gesichtspunkte den Veranlagungsbehörden noch einmal eingeschärft worden, und dabei ist ausdrücklich gesagt worden:

Hierbei darf nicht unbeachtet bleiben, daß die Werthverminderung der einem gewerblichen Betriebe dienenden Gegenstände sich nicht immer auf die Minderung des Materialwerths beschränkt, vielmehr bei den einem besonderen gewerblichen Risiko ausgesetzten Werken die vorhandenen Anlagen und Betriebsmittel durch andere Ereignisse, insbesondere infolge neuer Erfindungen und der dadurch bedingten Aenderungen im Betriebe, in weit erheblicherem Maße der Gefahr plötzlicher Werthherabminderung oder gar völliger Entwerthung ausgesetzt sein können.

Die Vorsitzenden der Veranlagungscommission sind von mir hierauf ausdrücklich hingewiesen worden.

Dieses Moment muß in der That berücksichtigt werden. Es kann aber nicht dahin führen, nun jede Abschreibung, so hoch wie sie auch sei und so wirtschaftlich gerechtfertigt sie auch sei,

steuerfrei zu lassen. Wir haben erlebt, daß höchst solide geleitete Institute auf Maschinen 90 % abgeschrieben haben, was vom geschäftlichen Standpunkte der Solidität gewiß gerechtfertigt ist, aber vom Standpunkte der Steuerveranlagung über das zulässige Maß doch hinausgeht.

Hr. Meyer ist dann auch auf die Frage der Reserven und Wohlthätigkeitsfonds eingegangen. Diese Frage ist ja auch eine viel umstrittene und läßt sich nur von Fall zu Fall entscheiden. Im allgemeinen wird es darauf ankommen, ob diese Anlage von Vermögen aus einer Actiengesellschaft auf einer rechtlichen Verpflichtung beruht, derart, daß diese Vermögenstheile dauernd dem Vermögen der Gesellschaft entzogen werden, oder ob es sich um eine rein freiwillige Disposition der Actiengesellschaft handelt und der Fonds selber weiterhin Vermögensbestandtheil der Gesellschaft bleibt. Ist ersteres der Fall, so ist der Abzug gestattet; ist letzteres der Fall, so daß die Gesellschaft jeder Zeit über das Geld disponiren kann, so würde der Abzug nicht zulässig sein. Mit Recht empfindet Hr. Meyer Schmerz darüber, daß auch diese Gelder, die für Wohlthätigkeitszwecke hingegeben werden, veranlagt werden zur Steuer; allein das geht hier so wie bei vielen anderen nützlichen Einrichtungen im Leben. Denn auch der Private, der Tausende aus seinen Mitteln jährlich für Wohlthätigkeitszwecke hergibt, muß diese versteuern, weil es Theile von seinem Einkommen sind.

Ich kann mich kurz nur dahin resumiren, daß wir in Hinsicht auf diese wichtige Frage der Abschreibungen, wie ich glaube, so weit gegangen sind, wie wir es mit dem Gesetz, an das wir absolut gebunden sind, nur irgend für vereinbar erachten können; ich muß aber noch einmal bitten, so specielle Fälle, wie sie hier vorgetragen sind, doch dem geordneten Instanzenzuge zu überlassen, weil nur auf diesem Wege eine Lösung der Bedenken und Schwierigkeiten sich ermöglichen läßt, deren der Herr Vorredner gedacht hat.

Vice-Präsident Freiherr von Manteuffel: Zu einer thatsächlichen Berichtigung hat Herr Meyer das Wort.

Meyer: Der Herr Finanzminister hat die Meinung geäußert, als hätte ich den Wunsch ausgedrückt, der Herr Finanzminister möge in den Einzelfall sich einmischen. Das ist meine Absicht nicht gewesen; ich habe nur den Wunsch geäußert, der Herr Finanzminister möge erwägen, ob nicht die Ausführungsbestimmungen seines Herrn Vorgängers der Revision bedürftig wären. Weiter habe ich nichts gewünscht.

## Bericht über in- und ausländische Patente.

### Patentanmeldungen.

welche von dem angegebenen Tage an während zweier Monate zur Einsichtnahme für Jedermann im Kaiserlichen Patentamt in Berlin ausliegen.

22. Mai 1902. Kl. 7e, B 29942. Verfahren zur Herstellung von Werkstücken für Löffel, Gabeln und dergl. Louis Bahner, Berlin, Reichenbergerstr. 180.

Kl. 31c, B 27061. Verfahren zum Mischen von Hochofeneisen erster Schmelzung mit im Cupolofen niedergeschmolzenem Eisen in einem beheizbaren Mischer und Vergießen der Mischung. Hugo Buderus, Hirzenhain in Oberhessen.

26. Mai 1902. Kl. 7a, P 13313. Pilgerschritzwalkwerk. Perrins Limited, Warrington, Engl.; Vertr.: H. Heimaun, Pat.-Auw., Berlin NW. 6.

Kl. 7b, B 29881. Drahtziehtrommel mit Antrieb durch Reibungskupplung. Wilh. Breitenbach, Unna.

Kl. 7b, F 13941. Verfahren zur Herstellung von Hohl- oder Vollkörpern von beliebigem Querschnitt und beliebiger Länge, mit oder ohne Wärmezufuhr. Salomon Frank, Frankfurt a. M., Speicherstr. 7.

Kl. 10a, S 15089. Vorrichtung zum gleichzeitigen Heben oder Senken beider Türen eines Koksofens. Solvay & Cie., Brüssel; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Th. Stort, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 40.

Kl. 19a, D 11053. Eisenbahnschiene mit Stegrippen. Heinrich Dormmüller, Aachen, Casinostr. 36.

Kl. 49b, H 27211. Feilmaschine zum Auffeilen der Abschrägungen (Schoren) an den Rücken von Messerklingen. Ernst Hoppe, Solingen, Brühlerstraße 67.

Kl. 49d, H 26186. Krassigkeitsblatt mit radialen nach der Mitte verjüngt verlaufenden Wellen. Heinrich Christian Hansel, Gießen.

Kl. 50c, E 7975. Kollergang mit feststehendem Mahleller und mit zwangsläufig angetriebenen Läufers. Ottomar Erfurth, Teuchera.

29. Mai 1902. Kl. 7c, B 29789. Maschine zum Biegen von Blechen nach zwei Richtungen. Berlin-Anhaltische Maschinenbau-Actien-Gesellschaft, Berlin.

Kl. 7e, L 15828. Verfahren zur Herstellung von Transportschnecken. Emil Ludwig, Dresden N., Fritz Reuterstr. 7.

Kl. 19a, L 16289. Geradföhrung für das Sägeblatt tragbarer Schienensägen mit gelenkig am Handhebel befestigtem, führunglosem Bügel. Patent- und Maschinen-Gesellschaft Richard Lüders, Görlitz.

Kl. 31 b, F 13551. Vorrichtung zum Anschneiden von Gufsformtheilen für Ringe. William Henry Ford, Lowell, Mass., V. St. A.; Vertr.: Carl Pieper, Heinrich Springmann und Theod. Stort, Pat.-Auw., Berlin NW. 40.

Kl. 31c, D 11934. Verfahren zur Herstellung von dichten Radscheiben oder Sternern durch Gufs. R. M. Daelen, Düsseldorf, Kurfürstenstr. 7.

Kl. 48c, D 12016. Verfahren zum Emailleiren von Gefäßen, welche aus mehreren aneinander zu fügenden Stücken bestehen. Dubuque Enamel Company, Dubuque, V. St. A.; Vertr.: Arthur Baermann, Pat.-Auw., Berlin NW. 6.

Kl. 49b, K 17449. Verfahren zum Verhüten der Bildung von Ueberlappungen beim Walzen oder Pressen von Ketten aus einem Vorstab. Otto Klatte, Düsseldorf, Goethestr. 36.

Kl. 50c, E 8157. Zerkleinerungsmaschine mit auf Rollen laufenden Brechbacken; Zus. z. Patent 84039. C. Eitle, Stuttgart, Rosenbergstr. 29/33.

2. Juni 1902. Kl. 1a, L 16356. Langstofsherd mit ebener Herdfläche für ununterbrochenen Betrieb. Jacob Lukaszewicz, Königshütte, O.-S.

Kl. 18b, D 11781. Um die Längsachse drehbarer und beheizbarer Roheisenmischer mit Querwand. R. M. Daelen, Düsseldorf, Kurfürstenstr. 7.

Kl. 24f, Z 3507. Feuerbrücke für Wanderrostfeuerungen. Hermann Zett, Mannheim.

Kl. 31c, K 20165. Verfahren zur Herstellung von Gufsformen. Max Küller, Budapest; Vertr.: E. W. Hopkins und Karl Osias, Patent-Anwälte, Berlin C. 25.

Kl. 31c, S 14064. Formmasse für Stahlgufs. Emil Sarg, Malstatt-Barch.

Kl. 49b, W 18557. Blechsechere mit zwei auf das bewegliche Scheeremesser einwirkenden Druckorganen. Werkzeug-Maschinenfabrik A. Schärffs Nachfolger, München.

Kl. 49f, W 17834. Verfahren und Vorrichtung zum Tempern und gleichzeitigen Richten von gehärteten Stahlbändern. Wüster & Co., Wiesenburg a. d. Elbe, Nieder-Oesterreich; Vertr.: C. Fehlert, G. Loubier, Fr. Harmsen und A. Böttner, Patent-Anwälte, Berlin NW. 7.

Kl. 50c, F 15471. Kugelmühle mit Rückführung der Siebrückstände vom Austrag zum Eintragende. John Freymuth, Bromberg.

5. Juni 1902. Kl. 1a, Sch 16710. Vorrichtung zum Trennen von Stoffen, wie Erzen, Kohlen u. s. w., nach ihren specifischen Gewichten. E. Schraun, Unter-Eschbach.

Kl. 7a, M 18122. Rohrwalkwerk mit kreuzweise hintereinander liegenden Walzenpaaren. Rudolf Mengelher, Andernach a. Rh.

Kl. 10a, K 20945. Koksofen Coppescher Art mit Druckgleichkanälen zwischen den Koksofenkammern. Heinrich Koppers, Essen-Rüttenscheid.

Kl. 31a, F 15250. Tiegelföhrn mit beweglichem Boden. Alfred Friedberg, Berlin, Neue Hochstr. 2.

Kl. 31c, C 9616. Elektrisch angetriebener, tragbarer oder aufhängbarer Stampfer für Formzwecke. Denis Arthur Caspar, Nancy; Vertr.: August Rohrbach, Max Meyer und Wilhelm Bindewald, Pat.-Anwälte, Erfurt.

Kl. 31c, M 19321. Streichmasse zum Ausfüttern von Gufsformen. Ssemone Michailoff, Odessa; Vertr.: C. Fehlert, G. Loubier und Fr. Harmsen, Pat.-Anwälte, Berlin NW. 7.

### Gebrauchsmustereintragungen.

2. Juni 1902. Kl. 24f, Nr. 174655. Durchbrochene Treppenrost-Doppelplatte. G. W. Kraft, Dresden-Löbtau.

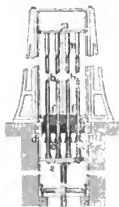
Kl. 24f, Nr. 175453. Feuerbrücken-Roststab, dessen hohler Feuerbrückenaussatz aus zwei in der mittleren Längsebene zusammenstoßenden Backen besteht, von denen eine mit dem Stabkörper zusammenhängt, die andere angefügt ist. Fa. Carl Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer.

Kl. 24f, Nr. 175454. Gitterrostplatte mit Querschlitzen in den Luftspalten. Fa. Carl Edler von Querfurth, Schöneheiderhammer.

Kl. 49b, Nr. 175463. Vorrichtung zum Auseinanderhalten der Schnitttheile einer Blechtafel an Blechsechern, bestehend aus einem hinter den Scheeremessern gefedert gelagerten Spreizhebel. Maschinenfabrik Weingarten, vorm. Hch. Schatz, Act.-Ges., Weingarten, Württ.

## Deutsche Reichspatente.

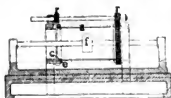
**Kl. 31 b, Nr. 127 541**, vom 2. Mai 1900. Ernst Förster in St. Petersburg. *Verfahren und Vorrichtung zur maschinellen Herstellung von Rohrkernen.*



Eine Anzahl mit Stroh oder dergleichen umwickelbar eiserner Spindeln *b*, die auf einer heb- und senkbaren Platte *a* befestigt sind und an ihren oberen Enden von einer entsprechenden Anzahl Spitzdornen *m* geführt werden, die auf einer beweglichen Platte *n* sitzen, wird durch Senken der Platte *a* durch einen mit Kermasse gefüllten Kasten *d*, der mit Mundstücken *e* von entsprechender Weite sowie mit einer Druckplatte *f* versehen ist, bewegt. Hierbei tritt die unter Druck stehende Kermasse durch die Mundstücke *e* aus, wobei sie sich in zusammenhängender Schicht *m* die Spindeln *b* legt.

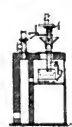
**Kl. 7 f, Nr. 127 812**, vom 31. Januar 1901. Schwelmer Eisenwerk Müller & Co., A.-G. in Schwelm i. W. *Verfahren und Vorrichtung zur Herstellung von Tonnen aus Metallblech.*

Ein aus einer Blechtafel gebogener zylindrischer Hohlkörper *a* wird mit seinen beiden Enden zwischen



erweitert. Die Walze *f* wird, während das Werkstück sich dreht, in Richtung einer Curve verschoben und hierdurch der Blechkörper unter gleichzeitiger Verkürzung fassartig aufgeweitet. Hierbei wird das Werkstück auf seiner Außenseite von einer der Walze *f* gegenüber gelagerten Walze, welche die Gegenform der Tonnenwölbung hat, gestützt.

**Kl. 21 h, Nr. 127 833**, vom 21. Juli 1899. Emil Grauer in Lauffen a. N. *Vorrichtung für elektrochemische und elektrothermische Schmelzarbeiten.*



Von den beiden Elektroden ist die obere *a* hohl ausgebildet und dient in bekannter Weise zur Zuführung des zu verarbeitenden Materials zu der unteren scheiben- oder napfförmigen Elektrode *b*. Beide Elektroden sind versetzt zu einander angeordnet und zwar ist die obere an einem Kurbelzapfen *f* drehbar befestigt und wird durch dessen Drehung in dem Behälter *b* hin und her bewegt. Hierdurch wird eine gleichmäßige Verteilung der elektrischen Wärme und des Arbeitsgutes über den ganzen Raum des Behälters *b* erzielt.

**Kl. 49 f, Nr. 127 874**, vom 8. September 1899. Allgemeine Thermoit-Gesellschaft m. b. H. in Essen a. d. Ruhr. *Verfahren zum Schweißen von Rohren mit stumpf aufeinander gestellten Rändern.*

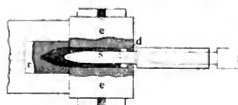
Das Verfahren, im wesentlichen die Uebertragung des Goldschmidt'schen Schweißverfahrens auf

\* Vergl. hierzu „Stahl und Eisen“ 1901 S. 186, Patent 113 461.

Rohre, besteht darin, daß die Rohre mit ihren Rändern unverrückbar aufeinander gepreßt bzw. gegeneinander gehalten werden, daß sodann über die Schweifstelle in eine geeignete Coquille eine aus der Verbrennung von Aluminium, Aluminium und Magnesium oder Carbiden mit Sauerstoff, a. s. w. entstandene Masse gegossen bzw. die Reaction in der Coquille direct durchgeführt wird, worauf die Schweifung durch den Druck im Werkstück unter Umhüllung der Rohre mittels erstarrter, das Werkstück vor Deformation, sowie Luft- und Metalleinfluss schützender Schlacke (vornehmlich Thonerde) herbeigeführt wird.

**Kl. 49 f, Nr. 127 435**, vom 5. März 1901. Charles de los Rice in Hartford (Conn.). *Maschine zum Pressen von Hohlkörpern mittels Dornes und Matrize.*

Die Form für den aus einem glühenden Block herzustellenden Hohlkörper (Geschloß) besteht aus einem vorderen festliegenden Theile *r* und aus zwei beweglichen Matrizen *e*, welche auf Schritten liegen



und in gleichem Maße einander genähert bzw. voneinander entfernt werden können. Sie sind mit zwei Flanschansätzen *d* versehen, welche bei der Rückwärtsbewegung des Dornes *s* das Werkstück zurückhalten und es dabei von dem Dorn abstreifen. Beim Zurückgehen der beiden beweglichen Matrizen bleibt das Werkstück mit seiner Spitze in der festen Matrize *r* lose zurück und kann nach unten entfernt werden.

**Kl. 18 b, Nr. 127 864**, vom 26. April 1900. Carl Fr. Eckert jr. in St. Johann-Saarbrücken. *Verfahren zur Herstellung von Chromisen in einem mit Kohlenfütter ausgekleideten Martinofen.*

Um die Reduktion des Chromerzes im Martinofen zu ermöglichen und zwar durch das kohlenstoffhaltige Ofenfutter, wird der Beschickung ein stark saures Flusmittel beigegeben. Durch dieses wird das Chromerz aufgeschlossen und dadurch seine Reduktion zu metallischem Chrom ermöglicht. Als Flusmittel dient Quarz und Glas, welchem etwas Holzkohlenpulver beigelegt werden kann. Zweckmäßig wird der Einsatz wie folgt zusammengesetzt:

Chromerz . . . . .	470 kg
Holzkohle . . . . .	137 "
Quarz . . . . .	196 "
Kalk . . . . .	84 "
Glas . . . . .	104 "
Thon . . . . .	9 "

Zusammen 1000 kg

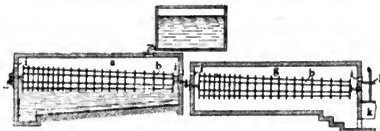
Der Herd des Reduktionsofens ist mit einem aus 40,32 % Graphit, 40,32 % Koks und 19,36 % Thon bestehenden Futter ausgekleidet.

**Kl. 40 b, Nr. 127 414**, vom 9. März 1898. H. L. M. Denmler geb. Secrétan, P. A. Bethmont geb. Secrétan in Paris und F. C. G. Arbola geb. Secrétan in Reims. *Aluminiumnickelbronze.*

Die Legirung, welche walzbar, hämmerbar und schweißbar ist und auch gestanzt, gedreht a. s. w. werden kann, besteht aus 89 bis 98 % Kupfer, 9 bis 1 % Aluminium und 1 bis 1,5 % Nickel. Bei der Herstellung werden zweckmäßig 0,5 % Phosphor und bis 1,5 % Magnesium als Desoxydationsmittel zugesetzt.

**Kl. 48 b, Nr. 127 542**, vom 17. Juli 1900. Hubert Polte in Rheinbrohl. *Verfahren und Vorrichtung zum Beizen und Trocknen von verzinkender langgestreckter Gegenstände.*

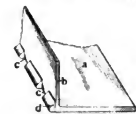
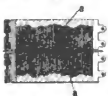
Die Gegenstände werden durch die Öffnung *i* auf das Drehgestell *b* geschoben, welches theilweise in die Beize eintaucht und derart geneigt gelagert ist,



dafs die Gegenstände bei der Drehung desselben allmählich nach der Hinterwand des Beizraumes *a* rutschen und hier durch Öffnungen *i* in den Trockenraum *b* auf ähnliche Drehgestelle gelangen und trocknen. Hierbei kommen sie schließlich zur hintersten Öffnung *i* und sodann auf den Rost *i*, auf dem sie in das Zinkbad *c* getaucht werden. Der Boden der Heizkammer *a* ist geneigt und an seiner tiefsten Stelle mit einer abschließbaren Vertiefung für den Beizschlamm versehen.

**Kl. 7 c, Nr. 127 597**, vom 3. April 1900. Dr. Karl Michaelis in Charlottenburg. *Gesenk zum Prägen oder Pressen.*

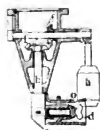
Stempel und Matrize bestehen ganz oder zum Theil aus einer großen Zahl nebeneinander liegender einzeln verschiebbarer Stäbe *a* von beliebigem Querschnitt, die durch eine gemeinsame Fassung zusammengehalten werden, nachdem ihnen durch entsprechende Verchiebung das richtige Profil gegeben worden ist. In Lage gehalten werden sie durch Anziehung ihrer Fassung und, wenn erforderlich, durch Hintergießen mit Metall oder dergleichen.



sparungen *c* versehene Rippe *d* angewalzt, welche zur Versteifung des Winkelseisens dient.

**Kl. 7 f, Nr. 127 598**, vom 18. September 1900. George Adam Weber in Stamford (V. St. A.). *Gewalztes Winkelseisen.*

An der Verbindungskante der Schenkel *a* und *b* ist nach außen hin eine durchgehende oder mit Aussparungen *c* versehene Rippe *d* angewalzt, welche zur Versteifung des Winkelseisens dient.



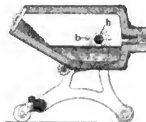
**Kl. 20 a, Nr. 127 601**, vom 23. April 1901. H. Grimberg jr. in Bochum. *Zur Seite drehbare Seilschuttrulle für maschinelle Streckenförderungen.*

Die Seilschuttrulle *d* ist mit ihrer Achse *o* an einer senkrechten drehbaren Welle *b* angebracht, welche unter Vermittlung von Kegelrädern mit einem Gewicht *h* derart in Verbindung steht, dafs bei der Seitwärtsverschiebung der

Rolle *d* durch einen vorbeipassierenden Mitnehmer das Gewicht *h* gehoben und nach Freigabe der Rolle *d* letztere durch das Gewicht *h* in ihre normale Stellung zurückgeführt wird.

**Kl. 21 h, Nr. 127 700**, vom 5. März 1901. Ramón Chavarria-Contardo in Sèvres. *Elektrischer, durch Lichtbogenbestrahlung betriebener Ofen in Gestalt einer um ihre Schwingungszapfen drehbaren, geschlossenen Birne.*

Der Ofen, welcher die Gestalt einer Birne besitzt und um hohle Zapfen *b* drehbar ist, wird durch den



Lichtbogen zweier Kohle-Elektroden *a* beheizt, die durch die hohlen Zapfen *b* hindurch in den Ofen hineinragen und derart durch stopfbüchsenartige Abkühlungsmuffen hindurchgeführt sind, dafs die Muffen das Vorschieben und Zurückziehen der Elektroden in den Zapfen ebenso wie das Drehen der letzteren um die Elektroden ermöglichen, aber den Zutritt von Luft durch die Zapfen verhindern.

**Kl. 31 c, Nr. 127 652**, vom 9. November 1900. Bruno Aschheim in Berlin. *Einrichtung zum Gießen von Stahlplatten u. dgl.*

Die Einrichtung, welche zum Gießen von Gußstahlplatten, insbesondere von Panzerplatten dienen soll, die in der Weise hergestellt werden, dafs verschiedene harte Schichten unter Erhaltung des flüssigen Zustandes der vorher gegossenen Schicht übereinander gegossen werden, besteht aus einer Rinne von der Breite des Gußstückes; sie besitzt ein Gelenk *a*, so dafs der untere Theil der Rinne bis auf die Oberfläche der bereits in der Form befindlichen noch flüssigen Metallmasse herabgesenkt werden kann. Hierdurch wird ein starker Fall der neu aufzufliessenden Metalllage und dadurch ein Vermischen der verschiedenen Eisensorten vermieden. Während des Gießens wird die Rinne über das in der Form befindliche Metall fortbewegt. Zur Verhütung zu starker Abkühlung des aufzufliessenden Metalles kann die Rinne ganz oder zum Theil überdeckt sein.



**Kl. 50 c, Nr. 127 696**, vom 15. Mai 1901. Charles Suttie in Onehunga (Neu-Seeland, Austr.). *Erzzerkleinerungsmaschine mit einer Zerkleinerungswalze und mit mehreren diese umgebenden Zerkleinerungsrollen.*

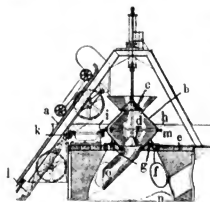
Die von Zerkleinerungsrollen *a* umgebene Hauptwalze *b* ist in den beiden Stirnwänden der Zerkleinerungstrommel mit Spielraum gelagert, so dafs sie sowohl mit ihrem Gewicht, als auch dem der auf ihr rollenden oberen Walzen auf



die gerade unten befindlichen Zerkleinerungswalzen preßt und eine energische Zerkleinerung des Erzes zu bewirken vermag.

## Patente der Ver. Staaten Amerikas.

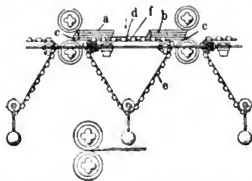
**Nr. 670322.** Julian Kennedy in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Beschicken von Hochöfen.* *a* ist die übliche Fördervorrichtung, welche die Beschickung in den Füllrichter *b* mit Doppelverschlüssen (*c, d*) schafft. Dieser Füllrichter ist in folgender Weise drehbar in der Gicht gelagert. In den ringförmigen Wasserbehälter *e* ist ein ringförmiger Wasserkasten *f* eingehängt, dessen innerer Rand sich dem Umriss des Füllrichters



möglichst anschließt. Ein in *f* niederhängender Flansch *g* am Füllrichter bewirkt einen Wasserverschluss. Der Füllrichter ruht auf einem im Wasserkasten angeordneten Kugellager *m* und trägt einen Flansch *h* mit einer Zahnsprünge *n* auf der Unterseite, in welche das von unten her (*i, k, l*) mittels Motors angetriebene Zahnrad *i* eingreift und den Trichter dreht. Ein Zeiger *gibt* dem den Motor steuernden Arbeiter die jeweilige Stellung des Füllrohrs *o* an, so daß er die Verteilung der Charge genau überwachen kann. Da die Beschickung fast bis zur Oberfläche der Beschickung *a* im Rohr *o* gleitet, wird wenig Flugstaub mitgenommen. Die Vorrichtung ist leicht an vorhandenen Öfen anzubringen.

**Nr. 669376.** Thomas V. Allis in Bridgeport, Conn., V. St. A. *Verfahren zum ununterbrochenen Auswalzen von Blechen.*

Um das häufige Doppeln zu umgehen, geht der Erfinder nicht von einer einzelnen Platine (z. B. von  $\frac{3}{16}$ " aus, sondern von dünnerem Flacheisen, etwa von  $\frac{1}{16}$ ", deren 8 zu halbzollstarken Packeten zusammengelenkt werden. Da dieselben naturgemäß sehr kurz sind und

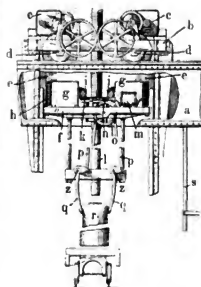


daher für kontinuierliche Walzwerke unhandlich, befestigt er je zwei Pakete *a* und *b* durch die zusammenhaltenden Nieten auf einem bedeutend längeren Flacheisen *c*, so daß das ganze dem Abstand zwischen den ersten beiden Walzenpaaren entspricht. Die weiteren Walzen sind der Streckung entsprechend so weit auseinandergerückt, daß das Doppelpaket immer nur durch ein Walzenpaar bearbeitet wird. Das mittlere Stück *d* von *c* bleibt ungestreckt und wird beim Zuschneiden der fertig gewalzenen Pakete abgetrennt und den nächsten Rollpaketen

einverleibt. Statt des Rollgangs ist ein endloses Förderband *e* zwischen je zwei Walzenpaaren aufgestellt, welches erheblich rascher fortschreitet, als die Walzen rotieren, um ein Stanchen oder Knicken der zusammenhaltenden Platte *c* zu verhindern. *f* sind seitliche Anschläge an *e*. Die Pakete können an der Stirn einen Schuh erhalten, welcher aus der untersten Platte von *a* oder *b* gebildet wird.

**Nr. 672198.** Samuel S. Wales in Munnhall, Pa. *Vorrichtung zum Ausstoßen von Blöcken.*

Die Vorrichtung ist mittels einer doppelten Schiebühne *a b* an jede Stelle des Arbeitsraumes zu bringen. Jede Bühne wird durch einen besonderen Motor bewegt. Motoren *c* bewegen um die Achse *d* drehbare Wind-

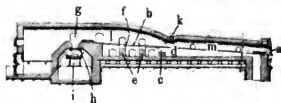


trommeln, welche mittels Ketten *e* den Rahmen *f* anheben. Ein oder zwei Motoren *g* auf diesem Rahmen bewegen mittels Zahnrad *h* und Kegelrad *i* eine im Rahmen *f* drehbare, aber nicht verschiebbare Mutter *k*, deren Drehung also den gegen Drehung gesicherten und mit Schraubengewinde versehenen Ansetzkolben *l* auf und ab bewegt. Motor *m* bewegt durch Schnecke *n* Zahnrad *o* und daran angelenkte Stangen

*p* die um Zapfen *z* drehbaren Klauen *q*, welche bei der Schließbewegung die Blockform *r* fassen. Die Form wird mit Rahmen *f* angehoben und währenddem nach dem Kolben *l* durch den Formboden eingetrieben. *s* ist die Bühne für den die verschiedenen Elektromotoren steuernden Arbeiter.

**Nr. 672381.** Alexander Laughlin in Sewickley, Pa., V. St. A. *Anschürmojen.*

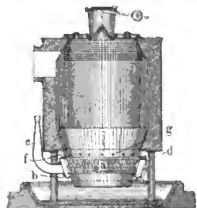
Der Ofen wird bei *a* mit den Blöcken oder dergl. beschickt. Die Schienen *b*, auf welchen die Blöcke sich bewegen, ruhen bis *c* auf Längslagern *d*, dann auf Querslagern *e* mit Einschnitten *f*, durch welche die Heizgase auch unter die Blöcke zu treten vermögen.



Bei *g* fallen die Blöcke durch Fallthüren *h* auf eine Fördervorrichtung *i*. Die Erfindung besteht darin, daß die Ofendecke bei *k* eingezogen ist. Hierdurch wird die Wärme in der geräumigeren Kammer *l* concentrirt, während im Theil *m*, wo die Blöcke sich dicht unter der Decke bewegen, eine geringere Erhitzung zwecks Vorwärmung stattfindet. Auf diese Weise wird die Zeit, während welcher die Blöcke der höchsten Hitze ausgesetzt sind, verkürzt, daher Verlust durch Abbrand verringert.

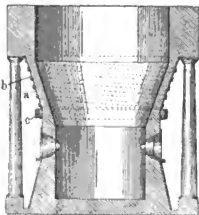
**Nr. 670152.** Samuel Forter in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Gaserzeuger.*

Der Rost *a* des Erzeugers ist nicht wie üblich im Innern, sondern in der Ansenwandung angeordnet und von einem Windkasten *b* überdeckt, der durch zwei Zuleitungen *c* Wind zugeführt erhält. Die äußere Wand des Windkastens ist mit 8 luftdichten Thüren *d* versehen, durch welche die Roste von außen zugänglich sind. Die Roste sind in einzelnen Platten in entsprechende Öffnungen der Ofenwand eingesetzt und werden durch Keile festgehalten, welche zwischen die Roste und Nasen *f* in dem Windkasten eingeschoben sind. *g* sind Schürflöcher.



**Nr. 669859.** Axel Sahlin in Millom, England. *Hochofenrost mit Wasserkühlung.*

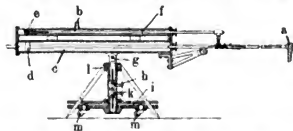
An den äußeren Mantel *a* der Rast sind Wasserriren *b* angeietet (in beliebiger Anzahl z. B. zwei), welche die Rast in Form einer Schraube umkreisen und in einen ringförmigen Kanale einmünden. Die Mündungen, sowie die das Wasser oben zuführenden Röhre sind gleichmäßig auf dem Umfang der Rast verteilt. Bei einer Rast von 20 Fuß oberer, 15 Fuß unterer lichter



Weite und 8 Fuß Höhe werden zwei Rinnen mit  $\frac{1}{4}$  Fuß Steigung in  $2\frac{1}{2}$  Windung um die Rast gelegt.

**Nr. 669377.** Addison M. Bacon in Pittsburg, Pa., V. St. A. *Vorrichtung zum Ausziehen von Koks aus Koksofen.*

Die Krücke *a*, mit welcher der Koks ausgezogen wird, ist hohl und siebartig durchlöchert. Sie erhält



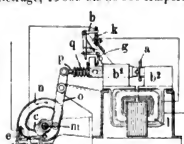
von *b* aus dann Wassergzufuhr, wenn sie mittels des Druckluftzylinders *c* soweit zurückgezogen ist, daß der mit dem Krückenkolben *d* gekuppelte Kolben *e* bis links von *b* sich bewegt hat, so daß das Wasser in die hohle und siebartig gelochte Stange *f* eindringen kann. Die

\* Nicht ungerechnet, weil Verhältniszahlen!

Krücke wird also beim Anziehen gekühlt und mit der Krücke in Berührung kommende Koks mit Wasser angebraust und außerhalb des Ofens durch besondere Wasserbenetzung völlig gelöst. Die Einrichtung ermöglicht, den Ofen noch heiß zu räumen und das Wiederanheizen für die nächste Charge zu sparen. Schaft *g* und Wagen *i* sind im Ständer *l* mittels Handräder *h* und *k* senkrecht verstellbar, sodas *a* in verschiedener Höhe eingestellt und das Ganze auf Räder *m* gesetzt werden kann.

**Nr. 670808.** John C. Perry in Clinton, Mass., V. St. A. *Elektrisches Schweißverfahren.*

Es handelt sich in erster Linie um das Schweißen dünner Stäbe oder Drähte *a* (in Kreuzstellung gezeichnet) mit Verzinkung. Dieselben werden zwischen den Elektroden *b*<sup>1</sup>, *b*<sup>2</sup>, welche in den sekundären Stromkreis eingeschaltet sind, mit einem der Zerdrückfestigkeit nahe kommenden Drucke eingeklemmt und nun einem Strom von beim elektrischen Schweißen bisher ungewöhnlichem Betrage, 15 000 bis 30 000 Ampère pro 1 qm angesetzt.

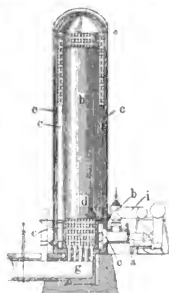


Die Schweißung erfolgt so momentan, daß eine Erhitzung der Schweißstücke oder der Zinkkleidung außerhalb der Schweißstelle vollständig vermieden wird. Unmittelbar nach der Schweißung wird der Strom automatisch

unterbrochen. *m* ist die Antriebswelle mit Curvenuth *n* und Daumen *c*. Durch *a*, *p* werden die Elektroden zusammengepresst; ein die Zerdrückfestigkeit überschreitender Druck wird von der Feder *q* aufgenommen. Der primäre Stromkreis wird bei *e* durch den Daumen *c* geschlossen. Sowie die Schweißung eintritt, rückt die bewegliche Elektrode *b*<sup>1</sup> ein wenig nach rechts und bewegt die Viertelhebel *g* und *h* so, daß der primäre Stromkreis bei *k* unterbrochen wird. *l* ist der Transformator.

**Nr. 670260.** Fred W. Watermann in Elyria, Ohio, V. St. A. *Winderhitzer.*

*a* ist der Einlaß für Gas, *b* Einlässe für die Verbrennungsluft. Die Verbrennung findet in dem ringförmigen Räume *c*



statt, welcher in vertikaler Richtung in 3 Räume geteilt ist, von denen jeder mit dem Gaseintrittsraum *c* durch eine Öffnung *d* in Verbindung steht. Die über *a* gelegene Öffnung *d* ist kleiner als die beiden andern, zum Zwecke gleichmäßiger Verteilung des Gases auf den ganzen Umfang von *c*. *e* ist eine Zuführung für Luft nach dem oberen Erhitzerraum. Der Kanal *f* führt zum Schornstein. Nach vollendeter Anheizung werden *f* und *a* geschlossen und durch eine in *g* einmündende

Leitung Wind durch *h* und *a* geblasen, bei *i* abgeführt. Die Einrichtung zielt auf möglichst gleichmäßige Erwärmung aller Constructionsteile ab.



Nr. 671989. Samuel E. Diescher und Alfred J. Diescher in Pittsburgh, Pa. *Beschickungsvorrichtung für Glühöfen.*

*a* sind die in den Ofen einzuführenden Gegenstände, *b* ist ein Druckzylinder. An dem Kolben ist ein Querhaupt, mit welchem zwei daran befestigte Rohrschienen *c* in rinnenförmig vertieften Unterlagen *d* hin- und Herbewegungen ausführen. Die Gegenstände *a* stehen nicht unmittelbar auf *c*, sondern auf Trägern *e*, welche aneinanderstoßend mit ihrer ausgehöhlten Unterseite lose auf die Schienen *c* angelegt werden. Beim Beschicken reicht das linke Ende der Schienen und die Träger *e* bis zum Anschlag *f*. Gehen nun Schienen *c* nach links, so werden die Träger *e* mit ihrer Ladung festgehalten und nach rechts bewegt, wenn die Schienen wieder nach rechts gehen. Nun werden zwischen den zuletzt aufgelegten Trägern und *f* neue Träger *e* aufgelegt, beladen u. s. f. Ist der Ofen beschickt, so

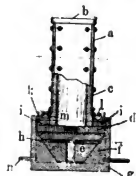


reichen die Träger *e* am rechten Ende der Schienen bis zu einem Anschlag *g*. Soll der Ofen entleert werden, so wird nach der ersten Linksbewegung von *c* und *e* mittels des Hebewerkes *h* aus der Grube *i*, in welcher zwischen senkrechten Führungseisen eine Anzahl Träger übereinander aufgestapelt liegen, ein Paar Träger so hoch gehoben, daß sie bei der Rechtsbewegung der Rohre *c* von diesen aufgenommen und durch einen an deren Ende angebrachten Schnepper gefaßt werden. Darauf gehen die Rohre nach links, ein weiteres Paar Träger wird aus *i* angehoben u. s. f. Beim Wiederbeschicken fällt bei jeder Rechtsbewegung der Rohre *c* ein Paar Träger *e* in die Grube *i* und wird dort aufgestapelt.

Der Ofen kann mit gewissen Abänderungen (Am. Pat. 671990) auch als Anwärmofen, z. B. für Platinen u. s. w., gebraucht werden. Ein unter dem Ofen angeordnetes Förderwerk bringt dann die Träger vom hinteren Ende wieder nach vorn.

Nr. 672447. Adolphus J. Lustig in Newark, N. J., V. St. A. *Verfahren und Vorrichtung zum Gießen von Blöcken.*

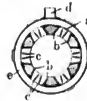
*a* ist die Blockform, *b* der Eingufs, *c* an die Seiten angebolzte Eisenplatten. Die Form steht auf einer Platte *d* aus porösem Eisen mit einem Mittelstück *e*



aus Graphit oder dergl., auf welches der Metallstrahl trifft. *d* liegt auf der umgekehrten, vierseitigen, abgestumpften Pyramide *e* aus porösem Eisen, welche getragen ist von vier Rippen *f* im Kasten *g*. Die Kanäle *h* münden von Einkerbungen *i* in den Raum zwischen *g* und *e*. *i* sind Rahmentstücke mit Handhaben *k*. *l* ist ein Behälter, mit Talg gefüllt, bei *m* durchbohrt. Vor dem Gufs wird durch Röhren *n* ein reducirtes Gas eingeleitet, welches die Kanäle und Poren der Formbasis bis *d* durchdringt. Die Hitze des eingegossenen Metalls schmilzt den Talg, dessen Verdampfungsprodukte die Poren der feuerfesten Wand von *a* und von *d* erfüllt. Eine Oxydation des Blockmetalls, Blasen- und Lunkerbildung soll so vermieden werden.

Nr. 673603. George A. True in Detroit, Mich., V. St. A. *Düse für Capolöfen.*

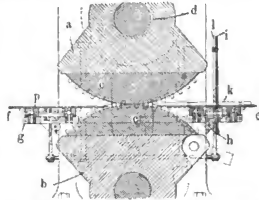
Um den Wind bis in die Ofenmitte eindringen zu machen, muß man entweder centrale Düsen anordnen, die leicht zerstört werden, oder den Wind unter hohem Druck eintreten lassen,



wobei in der Nähe der Düse leicht schädliche Abkühlung eintritt. Deshalb erhalten die Düsen *a* nach innen divergierende Seitenwände *b* und nach innen convergierende Zwischenwände *c*. Der durch *d* und *e* zuströmende Wind tritt also in einem mittleren, stärker gepressten Strahl zwischen den Wänden *c* aus und bis zum Ofencentrum, während zwischen *b* und *c* schwächer gepresste Luftströme zur Versorgung der peripheren Schichten der Beschickung austreten. Nur ein Theil des aus einer Düse tretenden Windstromes ist also stark gepresst und vermag keine schädliche Abkühlung zu bewirken.

Nr. 673237. Clarence R. Britton und Washington L. Ludlow in Cleveland, Ohio. *Reversierwalzwerk.*

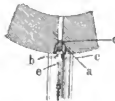
Die Entfernung der Walzen *a* und *b* (mit losbaren arbeitenden Flächen *c*) voneinander wird mittels des Excenters *d* geregelt. Die untere Walze wird mittels Kurbelstange von einer Welle angetrieben, längs deren



mehrere Walzwerke angeordnet sind. Die Tische *e* *f* sind montirt auf gemeinschaftlichem Rahmen *g*, längsverschiebbar auf Rollen *h*. Um zwecks gleichmäßiger Abnutzung der Walzen verschiedene Stellen derselben zum Walzen zu benutzen, ist die Tischplatte *p* vom Hebel *i* aus seitlich verschiebbar auf dem Rahmen *g*. Hebel *i* betätigt eine Centrirvorrichtung *k* für die Platten oder Pakete.

Nr. 673556. John M. Hartmann in Philadelphia, Pa., V. St. A. *Verchlufs für eiserne Stichlöcher.*

*a* ist das durch *b* *c* mit Wasser gekühlte eiserne Stichloch. Es wird mittels eines Stopfens *d* verschlossen, welcher aus Holzkohlenpulver unter Zusatz eines Bindemittels geprest ist. Wenn der Abstich erfolgen soll, wird mit einer Stichflamme *e* ein axialer Kanal in den Stopfen gebrannt. Die von dem Stopfen verbleibende Wandschicht schützt das eiserne Stichloch



vor dem Angriff des fließenden Metalls. Die Stichflamme wärmt den Ausflussskanal an, so daß das von innen nachdringende Metall darin nicht zur Erstarrung kommen kann.

## Berichte über Versammlungen aus Fachvereinen.

### Verein zur Wahrung

der

### gemeinsamen wirtschaftlichen Interessen in Rheinland und Westfalen.

(XXXI. Hauptversammlung.)

Inmitten des Düsseldorf Anstellungswerkes, das der Mitwirkung des Vereins zu danken ist, fand am 24. Mai die außerordentlich zahlreich besuchte Hauptversammlung statt, die vom Vorsitzenden Commerzienrath Servaes-Ruhrort geleitet wurde. Zunächst begrüßte der Düsseldorf Oberbürgermeister Marx den Verein, indem er auf dessen Verdienste um die Ausstellung hinwies, die mit der „Nordwestlichen Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“ und dem „Verein deutscher Eisenhüttenleute“ angeregt und ermöglicht zu haben, ein dauerndes Ruhmesblatt in den Annalen des Vereins bleiben werde, dessen Bedeutung für die niederrheinisch-westfälische Industrie sodann der Redner mit markigen Strichen zeichnete, um am Schluß den Mitgliedern ein herzliches Willkommen im Namen der Stadt Düsseldorf zuzurufen, mit der der Verein die ganzen 31 Jahre seines Bestehens hindurch die angenehmsten Beziehungen unterhalten hat. (Lebhafter Beifall!) Commerzienrath Servaes dankte in verbindlichen Worten und gedachte sodann der Mitwirkung der Stadt Düsseldorf und ihres thatkräftigen Oberhauptes an dem Zustandekommen der Anstellung, die in ihrem ganzen Werdegange und in ihrer schließlichen Vollendung ein sichtbares Zeichen der guten Beziehungen zwischen der niederrheinisch-westfälischen Industrie und der Stadt Düsseldorf darstelle. Er begrüßte sodann die Ehrengäste, unter ihnen den Regierungspräsidenten v. Hollenauer, der vom ersten Augenblicke seiner Düsseldorf Thätigkeit an dem Verein und den Lebensfragen der Industrie das lebhafteste Interesse zugewandt und bisher zur besonderen Freude der Mitglieder noch an allen Hauptversammlungen theilgenommen habe, die Vertreter der Eisenbahndirectionen und der befreundeten wirtschaftlichen Vereine. Er wirt weiterhin einen Rückblick auf das verflossene Jahr, das in wirtschaftlicher Hinsicht manche Hoffnungen enttäuscht habe, das aber für den Verein namentlich im Hinblick auf die Zolltariffrage und andere wichtige Gebiete der Gesetzgebung ein sehr arbeitsreiches gewesen sei, wie der Vortrag des geschäftsführenden Vorstandsmitgliedes ergeben werde. Diese Arbeit sei und werde gern gethan im Interesse des wirtschaftlichen Wohles unserer Schwestersprovinzen und damit unseres geliebten Vaterlandes. (Lebhafter Beifall!)

Darauf werden geschäftliche Angelegenheiten erledigt, Neuwahlen gethätigt und die Entlastung der Kassenführung ertheilt. Es enthält sodann das Wort das geschäftsführende Mitglied des Vorstandes, Abgeordneter Dr. Beumer, zu einem eingehenden Vortrag über das Wirtschaftsjahr 1901/1902. Der Vortragende legt zunächst in großen Zügen die Ursachen des wirtschaftlichen Niederganges im Jahre 1901 dar, der sich — von den schlimmen Erscheinungen der Bankbrüche und des Zusammenbrechens schwindelhafter Unternehmungen abgesehen — als eine Ausgleichsperiode zwischen Bedarf und Erzeugung darstelle, die unvermeidbar gewesen sei, die aber schon im Laufe des Jahres 1902 ihren Tiefstand überwinden zu haben scheine. Erläutert werden diese Darlegungen durch

eingehende statistische Daten, die der Redner in gedruckten Uebersichten den Zuhörern bei Beginn des Vortrages überreichen liefs. Wir heben aus diesen Uebersichten, die die Waaren-Ein- und Ausfuhr, die Steinkohlen- und Roheisenerzeugung, die Neugründungen von Actiengesellschaften u. a. m. betreffen, den Vergleich der Steuerleistungen im Osten und Westen hervor. Das gesammte Sollaufkommen der Einkommensteuer von 186888 684. # vertheilt sich

in den Provinzen	1901	von Gesamt- aufkommen
Ostpreußen . .	4 186 197. #	= 2,24 %
Westpreußen . .	3 315 593. #	= 1,77 %
Summe . .	7 501 790. #	= 4,01 %
im Regierungsbezirk		
Köln . . . . .	9 045 584. #	= 4,84 %
Düsseldorf . .	20 151 672. #	= 10,79 %
Summe . .	29 197 256. #	= 15,62 %

Folglich zählt der eine Regierungsbezirk Köln mehr Staatssteuern als Ost- und Westpreußen zusammen; und der eine Regierungsbezirk Düsseldorf zählt fast dreimal soviel wie Ost- und Westpreußen zusammen. Die objective Feststellung dieser Thatsache erscheint dem Redner nothwendig, weil die subjectiven Anschuldigungen von der „Begehrlichkeit“ des Westens immer noch nicht verstimmt sind. Er behandelt sodann die Zolltarifgesetzgebung, deren Ergebnis noch nicht abzusehen sei. Zwei Hauptgesichtspunkte seien für diese Gesetzgebung im Auge zu behalten, erstens, daß sie sich vollziehen müsse Hand in Hand mit der Landwirthschaft, der man den Schatz nicht versagen dürfe, dessen sie bedürfe, der aber nicht in einer das Gemeinwohl gefährdenden Höhe bemessen werden dürfe; andererseits, daß man Handelsverträge nicht abschliesse mit Furcht vor dem Auslande, sondern mit muthiger Betonung der nationalen Interessen. Redner kritisiert weiterhin die Börsengesetzgebung, deren Reform nun so nothwendig sei, als die Unmoral, die der Differenzenzwand im geschäftlichen Leben hervorgerufen, die Unsicherheit, welche die Rechtsprechung des Reichsgerichts in das Börsen- und Bankgeschäft gebracht, und die Schädigung, die namentlich die Provinzbanken, die erhalten zu sehen unser Wirtschaftsleben das allgrößte Interesse hat, unter dieser Gesetzgebung erlitten, eine Abhilfe auf das allerdingendste erheischen. Die Hoffnungen, die man auf eine Steigerung der Einnahmen durch die Börsensteuer gesetzt habe, seien in ihr gerades Gegentheil verkehrt worden. Im Etat für 1901 sei der Ertrag dieser Steuer auf 53,8 Millionen Mark angesetzt gewesen; in Wirklichkeit habe sie 27,8 Millionen Mark gebracht, sei also mit nicht weniger als 26 Millionen Mark hinter dem Etatsanschlage zurückgeblieben, ein deutlicher Beweis dafür, daß die Erhöhung der Steuersätze nicht immer eine Erhöhung der Einnahmen zur Folge habe. — Zu der Zuckersteuer bemerkt der Vortragende, daß der Abschluß der Brüsseler Convention in dieser Form, die plötzlich eine Uebergang mit dem Prämiensystem breche, große Opfer für die Zuckerindustrie und für die Landwirthschaft bedeute. Das Schanmweinstenergesetz werde unter Umständen dieselben zweifelhaften finanziellen Erfolge zeitigen, wie die Börsensteuer. Nachdem der Vortragende sodann die Vorgänge auf gesetzgeberischem Gebiet in Preußen besprochen und insbesondere das Gesetz über den Erwerb von Bergwerkseigenthum, die Neuregelung der Provinzialdotationen u. a. m. behandelt

hatte, ging er auf das Gebiet der Socialpolitik über. Natürlich sei die Behauptung der socialdemokratischen Führer, die Socialreform wäre bei uns zum Stillstand gekommen, nicht verstanden, sondern sie werde im Widerspruch zu den Tatsachen immer wieder aufgestellt. Diese Tatsachen aber seien folgende: Während der Berichtsperiode sei die folgenschwere Novelle zum Unfallversicherungsgesetz in Kraft getreten, das Gewerbegerichtsgesetz reformiert, eine Verordnung des Bundesrats zum Schutze von Leben und Gesundheit der Arbeiter in Räumen, in denen Zinkerze, Rohzink und Zink verarbeitet würden, erlassen, und endlich dem Reichstag ein Gesetzentwurf betr. die Kinderarbeit in gewerblichen Betrieben zugegangen u. a. m. In welchem Tempo solle denn auf socialpolitischem Gebiete gearbeitet werden? Schneller könne doch eigentlich die Gesetzgebungsmaschine gar nicht laufen, als sie es heute thue. Freilich, wenn man sich die Forderungen ansehe, die im Reichstag fortgesetzt gestellt würden, dann müßte eine noch schnellere Gangart eintreten. Seien doch allein in dieser Saison gefordert worden: Witwen- und Waisenversicherung, Reichsarbeitsamt, 8- und 10stündiger Maximalarbeitszeit, Sammelstelle für Arbeiterstatistik, Arbeitslosenversicherung aufgenossenschaftlicher Grundlage, obligatorische Kündigungsfrist für die Arbeiter, Verlegung gewisser Industrien aufs Land, Staatsaufsicht für die Syndicate, Novelle des Krankenkassengesetzes, Mindestruhezeit im Binnenschiffahrtsbetriebe, eilige Einführung der kaufmännischen Schiedsgerichte, paritätischer und centralisierter Arbeitsnachweis, bessere Regelung der Sonntagsruhe in den Glashütten, Ausdehnung der Sonntagsruhe auf Heimarbeit und Confection u. s. w. Ferner habe die Reichscommission für Arbeitsstatistik Vorschläge für die Einführung eines gesetzlichen Arbeiterschutzes in den Betrieben der Personenschiffahrt, einschließlich der Fährbetriebe, sowie im Gast- und Schankwirthsgewerbe gemacht, welch letztere inzwischen Gesetz geworden seien. Zu der Einführung der Sonntagsruhe in der Personenschiffahrt äußerte sich das Vereinspräsidium in der Ausschußsitzung vom 20. April 1901 dahin, daß durch eine solche Bestimmung die deutsche Personendampfschiffahrt und ganz besonders die des Rheines nicht allein auf das schwerste geschädigt werden, sondern in geradezu unerträgliche Verkehrsschwierigkeiten gerathen würde, und der Ausschuß stimme einer dahingehenden Eingabe an den Herrn Handelsminister zu, in der insbesondere die eigenartigen Verhältnisse der Rheindampfschiffahrt eine eingehende Erörterung gefunden haben.

Redner bespricht sodann den dem Reichstag zugegangenen Gesetzentwurf betreffend die Kinderarbeit in gewerblichen Betrieben und stellt fest, daß die Mißstände, welche die Denkschrift des Entwurfs mit Recht als der Abstellung bedürftig aufführe, im rheinisch-westfälischen Bezirk wenig oder gar nicht in Betracht kämen. Er wendet sich sodann gegen die Lohnzahlungsbücher, die den auf sie gesetzten Hoffnungen in keiner Weise entsprechen hätten, wie eine neuerdings vom Verein angestellte Umfrage in zweifelsfreier Weise ergeben habe. — Was die Unfallversicherung anbelangt, so werden die von 1901 ab vorgeschriebenen Zuschläge zum Reservefonds der Beitragslast in außerordentlicher Weise erhöhen. Sie belaufen sich für die nächsten 20 Jahre insgesamt auf rund 417,4 Millionen Mark. Für das Jahr 1901 wird die Steigerung etwa 40 % betragen, so daß ein Unternehmer, der beispielsweise bis jetzt 6000 # an die Berufsgenossenschaft bezahlt hat, annähernd 8400 # zahlen muß. Der Mehraufwand wird etwa 28 bis 29 Millionen Mark betragen, von denen rund 25 Millionen Mark auf die gewerblichen Berufsgenossenschaften entfallen. Für die nächsten beiden Jahre kommen abermals 10 % Zuschlag zum Reservefonds zur Erhebung, sodann für je drei Jahre je 9, 8, 7, 6, 5 und 4 %.

Ob diese Zuschläge, die unter dem Eindruck der industriellen Hochconjunction vom Reichstag trotz dringender Abmahnung aus berufsgenossenschaftlichen Kreisen beschlossen wurden, die deutsche Industrie nicht in zu drückender, den Wettbewerb mit dem Auslande schädigender Weise belasten werden, muß man abwarten. Daß Deutschland auf dem Gebiete der Socialreform in einem Tempo vorgeht, wie kein anderer Staat der Welt, hat Graf von Posadowsky schon im Reichstage treffend ausgesprochen. In dem dem Abgeordnetenhanse kürzlich zugegangenen Gesetzentwurf über die Befähigung für den höheren Verwaltungsdienst vermisst der Vortragende Bestimmungen, die auf eine Ausbildung unserer höheren Verwaltungsbeamten auch in der Praxis des industriellen, kaufmännischen und wirthschaftlichen Lebens abzielen. Redner bespricht sodann die Vorgänge auf dem Gebiete des Verkehrs. Freudig zu begrüßen sei neben der Ermäßigung der Minettefrachten die Maßregel, daß der für gewisse Erzeugnisse der Eisenindustrie, die nach asiatischen Häfen östlich von Aden, nach Australien und den Inseln des Stillen Oceans bestimmt seien, bestehende ermäßigte Ausnahmetarif mit dem 1. Januar 1902 auf Sendungen jener Artikel nach sämtlichen außereuropäischen Ländern ausgedehnt worden sei. Beim Ministerium der öffentlichen Arbeiten sei namentlich vom Verein in Gemeinschaft mit der „Nordwestlichen Gruppe des Vereins deutscher Eisen- und Stahlindustrieller“ der Antrag gestellt worden, den Ausnahmetarif vom 1. Januar 1902 auch auf die Eisen- und Stahlartikel des Specialtarifs 1, nämlich: Verpackten Eisen- und Stahldraht, auch verkupfert, Drahtlitzen, Stacheldraht, Drahtklammern und Drahtstifte, Drahtseile u. s. w., sowie Kochherdplatten auszudehnen und diesen Artikeln auch Roheisen anzuschließen. Sehr eingehend behandelt Redner darauf die Frage der Differenzierung der Rheinhäfen zu Gunsten der Nordseehäfen durch die Staatseisenbahnverwaltung. Bei der einseitigen Begünstigung der Nordseehäfen durch Ausnahmetarife stehe die Absicht des Wettbewerb der Eisenbahnverwaltung gegen die Rheinschiffahrt im Vordergrund, und das nationale Interesse an der Entwicklung einer directen deutschen Seeschiffahrt auf dem Rhein wird aus denselben Rücksichten des Wettbewerbs verkürzt. Nun ist aber doch auch der Rhein eine nationale Verkehrsstraße und es gehören Wasserwege und Eisenbahnen in das Ressort eines und desselben Ministeriums. Der Verein vertritt dann vor wie auch den Anspruch auf grundsätzliche Gleichstellung der deutschen Rheinhäfen mit den deutschen Nordseehäfen in der Tarifpolitik der preussischen Staatseisenbahnverwaltung. Zur Kanallvorlage weist Redner darauf hin, daß durch deren Ablehnung wiederum jeder große Fortschritt im Verkehrsleben und im Landesculturwesen auf einige Jahre gehemmt sei. Sicher war und ist, daß die Kanallvorlage wiederkommen wird. Aber wann? Darüber sind wir ganz im Ungewissen geblieben. Die Thronrede bei der diesjährigen Eröffnung des Landtages sagt: „Die Regierung Sr. Majestät des Königs erachtet die Ausgestaltung unserer wasserwirthschaftlichen Verhältnisse im Interesse der Landescultur und des Verkehrs fortdauernd als ein dringendes Bedürfnis für alle Theile des Vaterlandes. Sie wird ihnen seinerzeit eine neue Vorlage unterbreiten“. Das Wort „seinerzeit“ bedeutet einen Wechsel auf die Zukunft, den man zu beliebiger Zeit einlösen kann. So müssen wir uns denn damit trösten, daß die Staatsregierung die Ueberzeugung gewann, eine Verständigung über die Kanallvorlage sei zur Zeit“ abgeschlossen, eine neue Vorlage werde aber „seinerzeit“ dem Landtage unterbreitet werden. Der Vortragende weist im Anschluß hieran darauf hin, daß der Verein zwei hervorragenden Persönlichkeiten, beiden zu ihrem 70. Geburtstag, seine Glückwünsche habe darbringen können,

dem Minister der öffentlichen Arbeiten v. Thielen und dem Oberpräsidenten der Rheinprovinz Dr. Nasse. In jenem vereiert der Verein den genialen Leiter unseres Eisenbahnwesens, den muthigen Freund des Ausbaues unserer Wasserstraßen und den treubesonnten Förderer jeglicher heimischen Arbeit, in diesen den nuermächtig thätigen Oberpräsidenten der Rheinprovinz, den begeisterten und unerschrockenen Freund des Rheines und seiner Schifffahrt. Möge es ihnen vergönnt sein, sich noch lange des Erinnerns zu freuen und weiter Geplantes zum glücklichen Ziele zu führen! — An die Eröffnung der Verhandlungen anknüpfend schließt sodann der Vortragende also: Der Herr Oberbürgermeister dieser Stadt hat bei seiner freundlichen Begrüßung am Anfang unserer Verhandlungen auf die Mitwirkung unseres Vereins an der Ausstellung hingewiesen. Wir freuen uns dessen und freuen uns zugleich des Werkes, von dem der Kanzler des Deutschen Reiches am 1. Mai hier sagte: „Ich habe weit weniger einen Ausdruck der Erkenntlichkeit entgegenzunehmen für die Mithilfe der Behörden, als umgekehrt im Namen der königlichen Staatsregierung zu danken für das hier in Düsseldorf gegebene Beispiel von Selbstvertrauen und Thatkraft unter erswerenden Umständen.“ Dieses überaus anerkennende Wort hat uns gezeigt, daß das in Erfüllung gegangen ist, was in der ersten Ausgabe der „Düsseldorfer Ausstellungszeitung“ vor Jahresfrist unter dem Titel „Was wir wollen“ geschrieben wurde: „Heute gilt es, das mühevoll Errungene mit starker Hand zu wahren, nicht aus Freude am Erreichten müßig still zu stehen, sondern vorwärts zu streben mit vermehrtem Eifer, neuen, größeren Zielen entgegen.“ Dies Wort sei der Leitstern für die fernere Thätigkeit auch unseres Vereins!

Dem Vortrage Dr. Beumers folgte lebhafter anhaltender Beifall. Der Vorsitzende Commerzienrath Servaes dankte unter allseitiger Zustimmung dem Redner für seine lichtvollen Darlegungen, worauf die Versammlung geschlossen wurde. Louis Brüggemann-Dortmund wurde an Stelle des Handelsministers Müller in den Ausschuss gewählt.

## Congress für gewerblichen Rechtsschutz.

Der vom deutschen Verein für den Schutz des gewerblichen Eigenthums anerkannte III. Congress für gewerblichen Rechtsschutz fand in den Tagen vom 4. bis 8. Mai in Hamburg statt und war von etwa 200 Theilnehmern, darunter Vertreter von 25 Handels- und Gewerbekammern, sowie von 25 Vereinigungen besucht. Die außerordentlich reichhaltige Tagesordnung umfaßte:

I. Patentrecht. 1. Sondergerichtsbarkeit in Patentsachen; 2. die Vernehmung von Sachverständigen in Patentsachen; 3. Wiederannahme des Verfahrens vor dem Patentamt; 4. der Anspruch des Erfinders auf Erhebung des Patents; 5. Einheitlichkeit der Erfindung und Patentsrückmeldung; 6. die Abhängigkeits-erklärung; 7. die Angabe des Erfindungsdatums auf die Patentschrift.

II. Waarenzeichenrecht. 1. Firmenzeichen; 2. § 13 Waarenzeichengesetz; 3. Prüfung der Beschreibung des Zeichens; 4. Widerspruchsverfahren.

III. Unlauterer Wettbewerb. 1. Die Anwendung der §§ 824, 826 B.G.B. zur Bekämpfung des unlauteren Wettbewerbs; 2. Ausverkaufsschwindel; 3. Medaillenwesen und Anstellungs-schwindel; 4. Aufnahme einer strafrechtlichen Sanktion in § 8 des Wettbewerbsgesetzes; 5. die Erweiterung des strafrechtlichen Schutzes gegen unlautere Reclame.

IV. Internationaler Rechtsschutz. 1. Die Union und die Vereinigten Staaten; 2. internationaler

Musterschutz; 3. internationaler gewerblicher Rechtsschutz und Handelsverträge; 4. die internationale Unterstützung bei Prüfung von Patenten.

Die Frage der Gerichtsbarkeit in Patentsachen nahm in den Erörterungen einen erheblichen Raum ein. Der vorjährige Congress in Köln hatte sich mit starker Mehrheit dafür ausgesprochen, daß die Rechtsstreite in Patentsachen gemischten Gerichten anvertraut werden, in denen neben rechtskundigen Richtern auch Techniker als Richter zugezogen werden.

Die hierfür eingesetzte Commission legte als Resultat ihrer Verhandlungen dem jetzigen Congress die folgenden Vorschläge vor:

1. Zu den Patent-Gerichtshöfen sind technische Richter nur im Hauptamt zu berufen.

II. Die technischen Richter müssen auf Grund ihrer theoretischen und praktischen Vorbildung imstande sein, den Ausführungen der Parteien und Sachverständigen mit Sicherheit zu folgen, sollen aber die sachverständigen Gutachter nicht ersetzen.

III. Die Patentgerichtshöfe sollen aus 5 Kammern bestehen und zwar:

1. Kammer für Streitsachen aus dem Gebiete des Maschinenbaues.
2. Kammer für Streitsachen aus dem Gebiete der chemischen Technik.
3. Kammer für Streitsachen aus dem Gebiete des Bergbaues, Hüttenwesens, Feuerungsanlagen, Gießerei, Gasbereitung, Landwirtschaft (ausschließlich landwirtschaftlicher Maschinen).
4. Kammer für Streitsachen aus dem Gebiete der physikalischen, insbesondere der Elektrotechnik und der Feinmechanik.
5. Kammer für Streitsachen aus dem Gebiete des Baufaches, des Bauingenieurwesens, des Schiffbaues und der handwerksmäßigen Technik (ausschließlich Maschinenbau).

IV. a) Die Kammern eines Patentgerichts soll in erster Instanz zu besetzen mit einem rechtskundigen Vorsitzenden und zwei technischen Beisitzern.

b) In der zweiten Instanz sind fünf dem Leitsatz III entsprechende Senate einzurichten; dieselben sind zu besetzen mit einem rechtskundigen Präsidenten sowie zwei rechtskundigen und zwei technischen Beisitzern.

V. Die Gerichtsbarkeit erster Instanz ist zu centralisiren. Sie umfaßt alle Verletzungssachen, einschließlich Feststellungsklagen und die Nichtigkeits- und Zurücknahmesachen.

VI. Als Berufungsinstanz soll ein aus Senaten bestehender (vergl. Vorrang Leitsatz IV) Centralgerichtshof zuständig sein.

VII. Die Revision in allen Sachen, für welche der Centralgerichtshof in zweiter Instanz zuständig ist, geht ohne Rücksicht auf den Werth des Streitgegenstandes an das Reichsgericht.

VIII. Im Falle die vom Frankfurter Congress befürwortete Klage auf Patentretheilung Gesetz werden sollte, müßte dieselbe zur Competenz des Patentgerichtshofes gehören.

IX. In allen von diesen Gerichtshöfen zu verhandelnden Streitigkeiten ist auf Verlangen sowohl der Partei als auch dem Beistande das Wort zu gestatten. § 157 der C.P.O. und § 18 des Patentanwalts-gesetzes bleiben hiervon unberührt.

In der Debatte über diese Vorschläge wurde von der Frankfurter Untergruppe des Vereins der Versuch gemacht, die principielle Entscheidung bezüglich der Errichtung von Sondergerichten wieder umzustossen,

auch gegen die Berufung der technischen Richter im Hauptamt wurden Bedenken geltend gemacht; schließlich gelangten jedoch die obigen Vorschläge mit großer Mehrheit zur Annahme, nur wurde in Abänderung des Vorschlages beschlossen, daß auch die Patentgerichtsbarkeit erster Instanz centralisirt werden sollte.

Die Beschlüsse sollen jetzt den interessirten gewerblichen Körperschaften unterbreitet werden.

In der Frage der Behandlung jüngerer Patente in Bezug auf ihre Abhängigkeit von älteren wurde der Antrag der Elberfelder Farbenfabriken, zu der früheren Praxis des Patentamts zurückzukehren, gegen eine kleine Mehrheit abgelehnt, obgleich die Unzuträglichkeit der gegenwärtigen Verhältnisse durchweg anerkannt wurde. Ebenso soll es bezüglich des Schutzes zusammengesetzter Erfindungen zunächst bei der gegenwärtigen Praxis bleiben, nachdem die anwesenden Vertreter des Patentamts wesentliche Erläuterungen nach der Richtung gegeben hatten; dem Antrag, das Ertheilungsdatum auf der Patentschrift anzugeben, wurde ohne Erörterung zugestimmt. Der Antrag der Commission, dem ersten Satz des § 8 Abs. 1 des Patentgesetzes über das Recht des Erfinders eine andere Fassung zu geben, wurde abgelehnt. Dagegen wurde einhellig dem Antrag zugestimmt: 1. grundsätzlich empfiehlt sich die Einführung der Wiederaufnahme des Verfahrens und die Wiedereinsetzung in den vorigen Stand für das Patentwesen; 2. beide Rechtsinstitute bedürfen mit Rücksicht auf die Abweichung des patentamtlichen Verfahrens von dem Verfahren der Civilproceßordnung einer besonderen Ausgestaltung für das Patentwesen.

Im Warenzeichenrecht wurde mit großer Mehrheit beschlossen: Es besteht ein Bedürfnis, ein Zeichen zu schaffen, dessen sich der Geschäftsmann im und zum Betriebe seines Geschäftes im weitesten Umfange, aber ohne Beschränkung auf bestimmte Waren bedient; also ein Firmenzeichen, im Gegensatz zum Warenzeichen. Das Ueberhandnehmen der letzteren hat zu erheblichen Unzuträglichkeiten geführt, trotzdem wurde eine Abänderung des § 13 des Gesetzes zum Schutze der Warenzeichen vorläufig abgelehnt, ebenso die Frage: Unterliegt die Beschreibung des Zeichens der Vorprüfung des Patentamtes? als noch nicht reif zurückgestellt. Dagegen wurde im Widerspruchsverfahren den Ausführungen der Commission zugestimmt und insonderheit beschlossen: Es soll auch ohne Aufforderung des Patentamts der Inhaber eines früher angewandten Warenzeichens zur Erhebung eines Widerspruchs gegen die Eintragung eines später angemeldeten Zeichens berechtigt sein. Im übrigen soll das Widerspruchsverfahren nicht geändert werden. Beim unlauteren Wettbewerb wurde die Wirkung erörtert, welche das auf der Auslegung der §§ 824 und 826 B. G.-B. beruhende Urtheil vom 11. April 1901 des Reichsgerichts, auf dessen Bekämpfung ausüben kann. Die Bedeutung desselben wurde allseitig anerkannt und eine wesentliche Unterstützung des Specialgesetzes darin erblickt. Die weitere Handhabung und Ausbildung des letzteren soll deshalb doch nicht unterlassen werden. Sonst vorgeschlagene gewerbepolizeiliche Erschwerungen wurden als in der vorliegenden Fassung unmöglich abgelehnt. Zum Medaillennutzen und Ausstellungsschwindel wurde beschlossen, daß die Verleihung und der Gebrauch von Medaillen und Diplomen zu verbieten ist, welche von behördlicherseits nicht genehmigten Unternehmungen herstanen, einerlei ob aus dem In- oder Auslande. Die Aufnahme einer strafrechtlichen Sanction in dem § 8 des Gesetzes zur Bekämpfung des unlauteren Wettbewerbs wurde angenommen, dagegen die Aufnahme der Generalklausel in den § 4 desselben Gesetzes von der Commission zurückgezogen.

Beim internationalen Rechtsschutz kam zunächst die Frage des gewerblichen Rechtsschutzes und der Handelsverträge zur Erörterung, wobei von der

chemischen Industrie die diese so schwer schädigende Stellung der Schweiz hervorgehoben wurde. Beschllossen wurde, der Congres wolle den Reichskanzler ersuchen, bei dem bevorstehenden Abschluß neuer Handelsverträge auch auf eine Erweiterung und Ausgestaltung des internationalen gewerblichen Rechtsschutzes Rücksicht zu nehmen und in erster Linie darauf hinzuwirken, daß möglichst viele Staaten der Berner und Pariser Convention beitreten. Bezüglich der Stellung zu den Vereinigten Staaten beschloß man, den Reichskanzler zu ersuchen, bei diesen auf die schärfste darauf hinzuwirken, daß wirkliche Gegenseitigkeit gewährt werde. Die Frage der internationalen Unterstützung bei der Prüfung von Patenten wurde für noch nicht reif erachtet, in Sachen des internationalen Modell- und Moderschutz dagegen wurden zwei Anträge beschlossen, welche an die Internationale Vereinigung für gewerblichen Rechtsschutz zur weiteren Veranlassung gehen.

## Verein deutscher Maschinen-Ingenieure.

In der am 27. Mai d. J. abgehaltenen Versammlung hielt Eisenbahn-Baninspector Unger einen Vortrag über die neuesten

### Dampfwagen von Gardner & Serpollet in Paris.

Die weit verbreitete Ansicht, daß die Dampfmaschine nur zum Betriebe großer Automobile, der Explosionsmotor dagegen nur zum Betriebe kleinerer Fahrzeuge geeignet sei, trifft nicht mehr zu, seitdem die Firma Gardner & Serpollet in Paris den Beweis praktisch erbracht hat, daß es sehr wohl möglich ist, auch leichte Dampfmaschinen herzustellen. Hierzu war die Construction eines eigenartigen Dampferzeugers und eines neuen Motors erforderlich. Der Serpollet'sche Dampferzeuger, welcher einen eigentlichen Dampfraum kaum besitzt, entwickelt jederzeit genau so viel Dampf, als gerade gebraucht wird; man kann mit Recht diese Art der Dampferzeugung als eine augenblickliche (vaporisation instantanée) bezeichnen. Als Brennmaterial dient gewöhnliches Petroleum. Die constructive Durchbildung des Serpollet'schen Dampferzeugers bietet außerordentlich interessante Einzelheiten. So ist z. B. hier hervorzuhellen, daß zur Verminderung der das erwünschte Maß überschreitenden Dampferzeugung Wasser abgelenkt wird, ganz im Gegensatz zu den gebräuchlichen Dampfkesseln, wo zu dem gleichen Zweck Wasser zugeführt wird. Serpollet erreicht die Verminderung des Druckes in der Weise, daß er durch das Ablassen des Wassers den Dampfraum vergrößert. Dem Normaldruck sind bei dem Serpollet'schen Kessel keine Grenzen gezogen; so setzt Serpollet neuerdings den Normaldruck auf mindestens 40 Atmosphären fest; es liegen aber bei der Bauart des Dampferzeugers keine Bedenken dagegen vor, 50 oder selbst 100 Atmosphären zur Anwendung zu bringen. Von einer Explosionsgefahr kann dabei nicht die Rede sein, da höchstens das den Haupttheil des Verdampfers bildende Rohr schlimmsten Falls aufreißt, worauf der Druck in kürzester Zeit, in wenigen Augenblicken, auf Null herabsinkt. Ebenso eigenartig wie der Kessel ist der Motor Serpollet's. Derselbe ist einfachwirkend und besteht aus vier sich paarweise gegenüberliegenden Cylindern, deren Kolben unmittelbar durch die Kurbelstangen mit der Kurbelwelle verbunden sind. Auf diese Weise werden alle schwer durch zu haltenden Stopfbüchsen vermieden. Die Dampfvertheilung erfolgt ausschließlich durch Ventile und nicht durch Schieber. Um einen Begriff für die Abmessungen der Serpollet'schen Dampfmaschine zu geben, sei angeführt, daß bei einem zwölfpferdigen Motor der Cylinderdurchmesser 75 mm und der Kolbenhub 90 mm beträgt. Die Brennstoffkosten giebt Ser-

pollet zu 4 bis 8  $\frac{1}{2}$  für das Kilometer an. In Nizza erwarb sich 1901 ein zwölffüßiger Serpollet-Wagen den Rothschild-Preis, indem er die Geschwindigkeit von 101 km in der Stunde erreichte. Bei der Wettfahrt Nizza—Draguignan—Nizza kam derselbe Wagen als erster 27 Minuten früher an als andere Wagen zu 16, 20 und sogar 35 Pferdestärken.

Den zweiten Vortrag des Abends hielt Regierungs-Bauführer Pflug über den

### Simplon - Tunnel.

Der im Bau begriffene Simplon-Tunnel soll die West-Schweiz mit Ober-Italien verbinden und in weiterem Sinne den Verkehr von Nord-Frankreich, Belgien, England nach Italien dienen. Das Nord-Portal liegt oberhalb des Städtchens Brig im Rhonethal, das Süd-Portal unterhalb des Dorfes Iselle im Thale der Diveria, eines Zuflusses des Lago Maggiore. Der Tunnel erhält eine sehr tiefe Lage; die Alpenkette wird am Fuße durchbohrt. Daraus ergibt sich die sehr erhebliche Tunnellänge von 19,73 km, während der Mont Cenis-Tunnel 12,23 km, der St. Gotthard-Tunnel 14,91 km, der Aarberg-Tunnel 10,24 km lang ist. Aus der tiefen Lage des Tunnels ergeben sich hohe Ueberlagerungen, so daß die Gesteinstemperatur während des Baues sicher bis 40° C. steigen wird. Am Gotthard stieg die Temperatur seiner Zeit nur bis auf 30° C. und verursachte bei allerdings mangelhafter Ventilation so zahlreiche Arbeiter-Erkrankungen, daß die Bauarbeiten zeitweilig ganz still standen. Die Schwierigkeit der hohen Gesteinstemperatur hat man geglaubt am besten durch den Bau eines Doppeltunnels überwinden zu können. Man treibt zwei parallele Stollen vor in einem Achenabstand von 17 m, die alle 200 m durch Querstollen verbunden werden. In einem Stollen wird frische Luft in bedeutender Menge eingeblasen; diese tritt durch den jeweils letzten Querschlag in die Parallelstollen über und gelangt durch diesen wieder ins Freie. Auf diese Weise wird neben einer reichlichen Ventilation der Arbeitsstollen eine erhebliche Abkühlung des Gebirges erzielt. Vorläufig wird nur ein Stollen als Tunnel ausgebaut. Auch für die Förderung, sowie für die Bekämpfung starken Wasserandranges hat sich das System des Doppeltunnels sehr bewährt. Der Bau des Tunnels ist von der Jura-Simplon-Bahn der Bangesellschaft für den Simplon-Tunnel Brandt, Brandau & Cie. übertragen worden. An dieser Commanditgesellschaft sind beteiligt die Hamburger Firma Brandt & Brandau, die Firma Locher & Cie. in Zürich, die Maschinenfabrik von Gebrüder Sulzer in Winterthur, sowie die Bauk in Winterthur.

Der erste eingelegte Tunnel mit Parallelstollen soll für die feste Summe von 55 000 000 Francs in 5½ Jahren vollendet werden und bis Mitte Mai 1904 fertig sein. Diese kurze Bauzeit konnte hauptsächlich auf Grund der erhöhten Leistungsfähigkeit der seiner Zeit von Alfred Brandt erfundenen hydraulischen Gesteinsbohrmaschine, die im Laufe der Jahre sehr vervollkommen worden ist, dem Project zu Grunde gelegt werden. Für den Kraftbedarf des Tunnelbaues wird im Norden das Wasser der Rhone, im Süden das der Diveria benutzt. Die Aufgabe, die Installationen bei dem teilweise sehr beschränkten Raum zweckmäßig anzuordnen, ist von dem schweizerischen Obersten Hrn. Locher glänzend gelöst worden. Während bisher die Arbeiten auf der Nordseite ihren regelmäßigen Fortgang genommen haben, sind auf der Südseite durch außerordentlichen Wasserandrang, sowie durch sehr weiches und druckhaftes Gebirge erhebliche Störungen eingetreten, so daß es kaum gelingen wird, den Tunnel rechtzeitig zu vollenden.

## Iron and Steel Institute.

(Böhlis von Seite 641.)

### Die Nomenclatur der Metallographie

ist im Laufe der Zeit immer verwickelter geworden; das „Iron and Steel Institute“ hat daher auf den Antrag von Stead eine Commission mit William Whitwell als Vorsitzenden gewählt, welche mit der Aufgabe betraut wurde, die metallographische Terminologie einfacher und genauer zu gestalten. Die genannte Commission hat jetzt der Versammlung ein Wörterbuch vorgelegt, welches außer der Definition eine deutsche und französische Uebersetzung der einschlägigen technischen Ausdrücke enthält. Dasselbe wird im Journal des genannten Institutes veröffentlicht werden.

Scott leitet seinen Vortrag über die

### Eisenerze Brasiliens

mit den folgenden Betrachtungen ein: Es sei schon bei früheren Gelegenheiten darauf hingewiesen worden, daß die spanischen Erze immer ärmer an Eisen und reicher an Phosphor und Silicium würden, auch sähen die spanischen Gruben infolge ihres forcierten Abbaues in bereits absehbarer Zeit ihrer Erschöpfung entgegen. Auch die Lake Superior-Lagerstätten würden nach der Meinung Schwabs, des Präsidenten der United States Steel Corporation, innerhalb der nächsten 50 Jahre abgebaut sein, wenn die Förderung auf derjenigen Höhe bliebe, welche sie in den letzten Jahren erreicht habe. Man müsse daher bei Zeiten daran denken, die eisenerzeugenden Länder, besonders England, in Zukunft aus anderen Quellen mit Rohmaterial für die Eisenindustrie zu versorgen. Eine solche biete sich in den Erzlagern des Staates Minas Geraes, Brasilien, von denen der Vortragende behauptet, daß sie die Lake Superior- sowie alle anderen ihm bekannten Lager sowohl an Menge und Qualität der Erze als auch in Bezug auf bequeme Abbaueinrichtungen überträfen. Jedem, der die bekannten Grubenfelder von Minas Geraes bereise, fielen die ungeheuren Lager von Eisenerz auf, welche dort entweder in Form gewaltiger steil aufgerichteter Gesteinsschichten den Körper einiger der ausgedehntesten Berge bildeten, oder als oberflächliche Ablagerungen von Geröllen oder Conglomeraten, viele Quadratmeilen der Bergabhänge bedeckten. Besonders seien die Erze durch Reinheit an Phosphor ausgezeichnet, welcher nur in kleinen Mengen in dem sogenannten Conglomeraterz auf dem Ausgehenden der Lagerstätten vorkäme. Scott giebt darauf eine sehr eingehende Beschreibung der Erzlager, der wir die nachstehenden Angaben entnehmen: Das Erzfeld liegt innerhalb einer Zone von ungefähr 8300 qkm, 1000 bis 1500 m über dem Meer und ungefähr 4365 km von dem nächsten Hafen Rio de Janeiro. Die Zone wird von der Central-eisenbahn, der wichtigsten Linie Brasiliens, durchquert, welche mit einer Spurweite von 1,8 m bis zu einem Platz namens Lafayette am Rande des Erzfeldes fortgeführt ist. Von hier ab hat man die Spurweite in Anbetracht des geringen Charakters des Landes auf 1 m verringert. Diese Eisenbahn befördert das ganze aus diesem Staate exportierte Manganerz und wird von der Regierung sehr gut verwaltet. Weitere wichtige Erzlager kommen in verschiedenen Theilen des Staates bei Barbacena an der Centralbahn und Vicoso an der Leopoldinabahn vor, ebenso wie in dem benachbarten Staate von São Paulo, wo in einem Platz namens Panama ein Magnetitlager mit mehr oder weniger großen Unterbrechungen seit dem Jahre 1590 abgebaut wird. In den Staaten Parana und Santa Catharina sind gleichfalls Erzlager in der Nähe der Küste gefunden worden, welche nach dem Geologen Derby wahrscheinlich als eine Fortsetzung

der Barbacena-Lager anzusehen sind. Diese Erze führen wechselnde Mengen von Mangan und gehen theilweise ganz in Manganerz über.

Das Erz tritt in folgenden Formen auf: 1. Derber Hämatit, 2. Eisenglimmerschiefer, 3. Gerölle oder Conglomeraterz.

1. Der derbe Hämatit bildet vom wirtschaftlichen Standpunkt aus das wichtigste Erz; es wird oft von kleinen Mengen Magnetit begleitet. Es kommt in ausgedehnten Lagern von 25 bis 45 m Mächtigkeit vor und tritt auf den Gipfeln und an den Hängen der Berge zu Tage, wo es infolge seiner großen Härte der Verwitterung besser als die begleitenden Gesteine widersteht. Es enthält gewöhnlich 60 bis 70 % metallisches Eisen, geringe Mengen von Kieselsäure und nur Spuren von Phosphor.

2. Der Eisenglimmerschiefer oder Itabirite besteht aus abwechselnden Lagen von Eisenglimmer und Quarz von schwankender Mächtigkeit. Beide Mineralien, besonders der Quarz, sind oft von bröcklicher Beschaffenheit, woraus sich ihre schnelle Verwitterung erklärt. Der Schiefer enthält nicht selten dünne Adern eines ockerigen Minerals local, „Jauntinga“ genannt, welches häufig gelführend ist. Der Eisenglimmerschiefer wird von den Eingeborenen dem derben Hämatit vorgezogen, da er sich wegen seiner physikalischen Beschaffenheit besser für den dort üblichen Rennfeuerproceß eignet.

3. Das Gerölle oder Conglomeraterz ist das Verwitterungsproduct der beiden anderen Erzklassen, speciell des Eisenglimmerschiefers, und tritt entweder im wasserfreien Zustand und rein, oder wasserhaltig und mit thonigen Bestandtheilen gemischt auf. Das Erzgerölle findet sich immer auf dem Abgehenden der Lagerstätte und zeigt eine Mächtigkeit von 0,9 bis 9 m. Es bildet ein reiches Erz mit 65 bis 70 % Eisen, während das stark wasserhaltige, thonige Conglomerat einen bedeutend niedrigeren, je nach der Menge des Bindemittels wechselnden Eisengehalt anweist. Die Eingeborenen verarbeiten nach Möglichkeit die reinen Rollstücke, um die für den Glimmerschiefer erforderliche Aufbereitung zu ersparen. Auch das Conglomeraterz führt oft Gold, welches ohne Zweifel aus dem „Jauntinga“ des ursprünglichen Glimmerschiefers stammt. Die folgenden Analysen geben ein ungefähres Bild von der Zusammensetzung der Erze:

Nr. 1.		„	
Kieselsäure . . . .	0,37		
Eisenoxyd . . . .	98,98		
Manganoxyd . . . .	0,20		
Phosphorsäure . . . .	0,023		
Schwefel . . . . .	0,007		
Metall. Eisen . . . .	49,29		
Phosphor . . . . .	0,010		
Nr. 2.		Nr. 3.	
Metall. Eisen . . . .	67,61	65,77	
Kieselsäure . . . .	1,72	0,78	
Schwefel . . . . .	0,027	0,016	
Phosphor . . . . .	0,083	0,109	

Nr. 1. Durchschnittsmuster von derbem Hämatit.

(Pie d'Itabira do Campo.)

Nr. 2. Durchschnittsmuster von Geröllern.

(Miguel Burnier.)

Nr. 3. Durchschnittsmuster von Geröllern.

(Catta Branca.)

Ein im Jahre 1590 erbauter Ofen in Ipauema soll einer der ersten gewesen sein, welcher auf dem amerikanischen Continent in Betrieb stand. Indessen machte die brasilianische Eisindustrie lange keine weiteren Fortschritte, weil die Eisengewinnung im Staate Minas bis zu Beginn des 19. Jahrhunderts verboten war, bis im Jahre 1817 ein französischer Ingenieur ein catalonisches Rennfeuer bei São Miguel de Piracajuba baute, welches vielen ähnlichen Anlagen zum Vorbild diente; viele

dieser Oefen sind noch heutzutage in entlegenen Orten in Gebrauch. Als die brasilianische Centralbahn die Stadt Itabira do Campo im Jahre 1888 erreichte, wurde dort ein kleiner Holzkohlenofen errichtet, dem einige Jahre später ein ähnlicher Ofen bei der Station Miguel Burnier folgte. Später wurde der amerikanische Rennfeuerbetrieb auf den Monlevadewerken eingeführt, dessen Ergebnisse jedoch unbefriedigend ausfielen. Vor zwei Jahren endlich wurde von einem Brasilianer namens Antonio Lage eine Koksanlage nach dem Backofensystem auf einer Insel der Bai von Rio zur Verarbeitung von Pocahontas-Kohle eingerichtet, von wo bedeutende Mengen Koks nach Brasilien importirt wurden. Lage baut jetzt auch einen Hlochen moderner Construction, in dem er das Conglomeraterz von Minas Geraes mit eigenem Koks verschmelzen will.

Die gegenwärtig in 100 bis 150 Rennfeuern erzeugte Eisenmenge beträgt ungefähr 1600 t jährlich und wird im Innern des Landes zur Fabrication von Hufeisen und anderen kleinen Gegenständen verbraucht. Der Itabira do Campo-Hlochen arbeitet mehr oder weniger regelmäßig seit 1884. Er ist 10 m hoch und liefert 5 t Roheisen täglich. Zur Verschmelzung gelangt Gerölle vom Fuße des Itabiraberges zu Catta Branca und Miguel Burnier. Eine ähnliche Größe und Leistungsfähigkeit besitzt auch der Hlochen zu Miguel Burnier.

Eine fortschreitende Eisenerzeugung wird besonders durch den Mangel an geeignetem Brennmaterial verhindert, denn wenn auch Holz in reichlichen Mengen in der Nähe der Hauptlager vorhanden ist, so ist doch theilweise infolge der ungünstigen Arbeitsverhältnisse die Holzkohlenerzeugung so unregelmäßig und so kostspielig, daß es schwierig scheint, einen Ofen mit diesem Brennmaterial allein zu betreiben. Infolge der niedrigen Windtemperatur und der Reinheit der Erze enthält das dargestellte Roheisen nicht genügend Silicium für Gießereizwecke, dagegen wird ein für Hlartguss geeignetes Roheisen leicht gewonnen. Ebenso ist ein weisses in diesen Oefen erzeugtes Roheisen mit Erfolg in Anwendung gekommen. Scott ist der Meinung, daß die oben erwähnte neue, mit aus Pocahontas-Kohle gewonnenen Koks zu betrieuhlochen gut arbeiten wird. In Brasilien selbst kommt an mineralischen Brennstoffen nur Lignit vor, doch ist natürlich eine spätere Aufindung von Steinkohlentagern nicht ausgeschlossen.

In Bezug auf die Ausnutzung der brasilianischen Lager als einer zukünftigen Quelle von Eisenerzen spricht sich Scott dahin aus, daß der Export der Erze nach England und den Vereinigten Staaten trotz der gegenwärtigen niederen Erzepreise und des verhältnismäßig hohen Geldkurses lohnen werde, wenn der Abbau der Lagerstätten im großen Maßstab betrieben und der Transport ähnlich wie in den Lake Superior-Districten eingerichtet werde. Die Gesamtkosten der Erze würden sich wie folgt stellen:

Die Gewinnungskosten werden nach Analogie ähnlicher Vorkommen in Neu-Schottland und am Lake Superior auf ungefähr 2 sh f. d. Tonne angesetzt. Hierbei ist an Stelle der anscheinend sehr unzuverlässigen Eingeborenen mit italienischen Arbeitern gerechnet.

Die Fracht nach Rio de Janeiro beträgt nach dem jetzigen Tarif für den Transport von Eisen- und Manganerzen auf der Centralbahn und bei gegenwärtigen Kursen 6 sh f. d. Tonne für eine Entfernung von 480 km. Die Lager können mit der jetzigen Bahn durch Zweiglinien verbunden werden, und würde die Bahn die Erze von den Gruben ohne Extrakosten befördern, wie dies bereits auf einer Zweigbahn für den Transport von Manganerz geschieht. Die Wagen hatten ursprünglich 12 bis 18 t Ladefähigkeit, doch sind bereits solche mit 30 t Fassungsvermögen mit bestem Erfolg in Betrieb genommen. Die Umladung in Rio de Janeiro ist gegenwärtig noch mit bedeutenden Schwierigkeiten verknüpft, da dieser Hafen keine geeigneten Quai-Anlagen

besitzt und das Erz daher in Lichtern an die Schiffe gebracht werden muß. Auch leidet der Erzexport zur Zeit noch daran, daß keine regelmäßige Verschiffung stattfindet. Dies würde sich natürlich ändern, sobald ein regelrechter Großbetrieb in Gang kommt.

Nach der Berechnung des Vortragenden würde sich die durchschnittliche Fracht bis England auf 9 sh f. d. Nettotonne stellen.

Der Werth der Erze, wie sie z. B. am Pic von Itabira do Campo gewonnen werden, würde unter Zugrundelegung eines Preises von 15 sh 6 d für in England angeliefertes Rubio-Erz 22 sh betragen.

Die Gesamtkosten würden sich demnach unter günstigen Verhältnissen wie folgt gestalten:

1. Gewinnung (incl. Leitung u. s. w.)	2 sh
2. Fracht bis Rio de Janeiro	6 „
3. Verladen in Rio de Janeiro	1 „
4. Oceanfracht	9 „

Zusammen . . 18 sh

Dies würde demnach einen Betrag von 4 sh f. d. Tonne für unvorhergesehene Fälle, Zinsen und Gewinn lassen.

Der Inhalt des von Jüptnerschen Vortrages: „Der Schwefelgehalt der Schlacken und anderer Hüttenproducte“ ist den Lesern von „Stahl und Eisen“ aus früheren Veröffentlichungen\* des Autors bekannt. Der Vortrag von Wahlberg: „Die Brinellschen Untersuchungen über den Einfluß der chemischen Zusammensetzung auf die Dichtigkeit von Stahlblöcken“ wird im Zusammenhang mit zwei anderen Aufsätzen desselben Verfassers, die auch die Brinellschen Unter-

\* Vergl. „Stahl und Eisen“ 1902, Heft 7 S. 387 und Heft 8 S. 132.

suchungen behandeln, in späteren Nummern zum Abdruck gelangen. Die beiden Vorträge von Arnold und McWilliam: „Ueber die Mikrostructuren von gehärtetem Stahl“ und von Eyermann: „Ein combinierter Hochofen- und Martin-Process“ sind gleichfalls zur Berichterstattung vorgesehen.

## Verband für Kanalisierung der Mosel und der Saar.

Am Sonntag, den 22. Juni 1902, Mittags 12 Uhr, findet im Casino zu Trier die diesjährige ordentliche Verbandsversammlung statt. Die Tagesordnung lautet wie folgt:

1. Eröffnung der Versammlung und Wahl eines ersten Vorsitzenden an Stelle des ausgeschiedenen früheren Bürgermeisters von Metz, Freiherrn v. Kramer, gemäß § 10 der Statuten.
2. Bericht über die Thätigkeit des Verbandes bezw. Vorstandes seit der letzten General-Versammlung am 27. October 1901 in Coblenz.
3. Bericht des Schatzmeisters und Erledigung des § 6 der Statuten, Entlastung des Schatzmeisters und des Vorstandes, Ernennung zweier Rechnungsprüfer.
4. Vortrag des Handelskammersecretärs Dr. Gertz, Coblenz: „Die Bedeutung des Ausbaues der Wasserstraßen für Industrie und Landwirthschaft“. Beschlüsse und Resolutionen.
5. Bestimmung des Ortes der nächsten Hauptversammlung.

## Referate und kleinere Mittheilungen.

### Entwicklung der Eisenindustrie im Saarrevier.

In dem historischen Verein für die Saargegend hat Dr. Dieckmann, Handelskammersecretär und Geschäftsführer des Wirtschaftlichen Vereins im Saarrevier, am 25. März 1902 einen Vortrag über die industrielle Entwicklung des Saarreviers in der zweiten Hälfte des neunzehnten Jahrhunderts gehalten, dem wir die folgenden, auf das Eisenhütten-gewerbe bezüglichen Mittheilungen entnehmen.

Die Spuren der Eisengewinnung im Saarbezirk reichen bis in die Zeit der Römerherrschaft zurück und selbst urkundlich wird der Eisen- und Kohlen-gewinnung bereits im 14. und 15. Jahrhundert Erwähnung gethan. Die ganze Art der Erzeugung bewegte sich damals in den primitivsten Formen bis etwa um die Mitte des 18. Jahrhunderts, wo die Kohलगewinnung für ein Hoheitsrecht der Krone erklärt wurde und damit die im Saarrevier betriebenen Kohलगruben in laudesherrliche Verwaltung kamen. Von da ab begann man die unregelmäßig betriebenen Kohलगraberäi ein Ziel zu setzen und die Flöze durch Anlegung von Röschen und Stollen regelrecht abzubauen. In diese Zeit fallen auch die ersten Versuche der Verkokung von Saarkohle.

Einen guten Einblick in den Stand der Saar-industrie zu Beginn des vorigen Jahrhunderts gewinnt man durch das im Jahre 1815 von Bücking verfaßte „Pronemoria“, welches einer der Veranlassungen war, daß das Saarbrücker Land mit seinen reichen Bodenschätzen Preußen einverleibt wurde. In dieser Schrift werden

als Staatseigenthum 60000 Morgen Hochwaldungen, die Kohlenbergwerke und ein sehr bedeutendes Eisenwerk mit Schmelze und einer Weißblechfabrik aufgeführt. Von Privat-Etablissements werden erwähnt: zwei beträchtliche Eisenwerke (Gebr. Stumm und Halberger Hütte), zwei anscheinliche Stahlraffinerien (Giffontaine und Jägersfreude der Gebr. Gouvy), eine Sensen-Schneidzeug- und Messerfabrik (Dillinger Hütte), eine Feilenhauerei, mehrere Nagelschmieden und andere dem Eisenhütten-gewerbe nicht angehörende Betriebe. Die Werke erhielten sich in dieser Zahl noch ziemlich lange Zeit; auch nach 1815 machte die Saarindustrie, theilweise infolge der Besorgnisse vor neuen kriegs-rischen Unruhen, besonders aber wegen der primitiven Verkehrsmittel, nur langsame Fortschritte. Immerhin zeitigte die erste Hälfte des vorigen Jahrhunderts drei große Fortschritte: 1. den Uebergang vom Stollenbau zum Tiefbau in der Montanindustrie, 2. die Verwendung des Steinkohlenkoks im Hochofen und 3. die Einführung des Puddelprocesses an Stelle des Herdfräus.

Das erste Puddel- und Walzwerk, welches im Saarrevier errichtet wurde, war dasjenige der Gebr. Stumm in Neunkirchen im Jahre 1831; natürlich folgten die anderen Werke bald nach. Zuverlässige Angaben über die Höhe der Erzeugung und die Arbeiterzahl in den Hüttenwerken stehen uns aus der Zeit vor Eröffnung der Eisenbahn nicht zu Gebote; wir wissen nur, daß die Zahl der Arbeiter zu Anfang des 19. Jahr-hunderts etwa 1000 und im Jahre 1854, also zwei Jahre nach Eröffnung der Bahn, 1750 betrug.



Als der wichtigste Wendepunkt in der Geschichte der Saarindustrie ist der Bau der Königlich Saarbrücker Eisenbahn zu bezeichnen, welche im Jahre 1852 eröffnet wurde. Die  $4\frac{1}{2}$  Meilen lange Saarbrücker Bahn, welche die Pfälzische Ludwigsbahn mit der Französischen Ostbahn (Paris—Metz—Straßburg mit der Nebenlinie Metz—Forbach) verband, bildete das Schlußglied in der großen Verkehrslinie vom Rheine nach Paris. Durch diese und die späteren Eisenbahnbauten wurde ein Eisenbahnnetz geschaffen, welches den Absatz der industriellen Erzeugnisse nach allen Seiten vermittelte; unterstützt wurde der Absatz von Steinkohlen und der Bezug namentlich von Eisenerzen aus dem Moselgebiet bei Nancy auch noch durch die Eröffnung des Saarkohlenkanals 1866.

Die verbesserten Verkehrsverhältnisse, die sich immer stärker fühlbar machende Mangel an Holzkohlen und schließlich auch das allgemeine in jener Zeit bekundete Streben nach Concentration der Betriebe und Verringerung der Gesteuungskosten bildeten die Veranlassung, daß sich in den Verhältnissen der Saarindustrie ein gewaltiger Umschwung vollzog. Einzelne Hüttenwerke, wie die zu Fischbach, Bettingen, Geislarn, Goffontaine, stellten im Laufe der Zeit den Betrieb ein; andere, wie die alten Hochwald- und Soonwaldhütten, z. B. Asbach, Abentheuer und Graefebach, im Besitz der Familien Stamm und Böcking, verlegten ihren Betrieb an den Halberg, dorthin, wo Eisenbahn und Kanal sich berührten. Hand in Hand mit der Concentration der Betriebe gingen Neugründungen. Wenige Jahre nach Eröffnung der Eisenbahn entstand die Burbacher Hütte (1856/57). Kurz zuvor, 1848 bis 1851, waren die Hochofen- und Walzwerksanlagen zu Stiringen begründet worden; etwa zwei Jahrzehnte nach Eröffnung der Bahn gesellte sich den vorhandenen das Völklinger Eisenwerk zu.

Von nicht zu unterschätzender Bedeutung war für alle diese Hüttenwerke, daß sie an Stelle der schwerer verhältnißbaren einheimischen Eisenerze seit 1851 sich mehr und mehr dem Bezuge der lothringisch-luxemburgischen Erze zuwandten. Der Krieg von 1870/71 hatte für die Hüttenwerke des Saarreviers die besondere Bedeutung, daß sie sich Erzeconcessionen erwerben konnten und mit ihren Erzebezeugen nicht mehr auf das Ausland angewiesen waren.

Den gewaltigen Aufschwung, welchen die Steinkohlenförderung im Saarrevier seit der Mitte des 19. Jahrhunderts genommen hat, veranschaulichen folgende Ziffern; es betrug:

	die Förderung in Tonnen	die Zahl der Belegschaft
1850 . . . . .	593 800	4 580
1860 . . . . .	1 956 000	12 159
1870 . . . . .	2 734 000	15 662
1880 . . . . .	5 211 300	23 140
1890 . . . . .	6 212 500	29 446
1900 . . . . .	9 397 300	41 848
1901 . . . . .	9 376 023	42 429

Daraus erhellt, daß seit dem Jahre 1850 die Gesamtförderung nahezu um das Sechzehnfache gestiegen ist, und wenn man selbst nur die Ziffer des Jahres 1890 mit der des letzten Jahres in Vergleich stellt, so ergibt sich noch immer eine Steigerung von 50 %, ein Ergebnis, wie es kaum ein anderes Industriegebiet aufzuweisen hat.

Was die Erzeugung der Hüttenwerke anbetrifft, so steigerte sich in den Jahren 1854 bis 1864 die Hochofenerzeugung von 196 000 auf 1 122 000, diejenige von Fabricaten von 292 000 auf 1 066 200 Ctr. Die Zahl der Eisenhüttenarbeiter im Saarrevier stieg in demselben Zeitraum von 1750 auf 3366 Mann, d. h. sie verdoppelte sich, während die Production versechsfacht wurde.

Der Stand der Eisenindustrie im Jahre 1878 geht aus der folgenden Tabelle hervor, die allerdings auch

die auf nichtpreussischem Gebiete liegenden Werke von St. Ingbert und Stiringen umfaßt:

Hüttenwerke	Betriebs- vorrichtungen		Walzen- straßen	Arbeiter- zahl
	Hoch- öfen	Puddel- öfen		
Neunkirchen . .	6	54	12	1667
Burbach . . . .	4	56	9	1444
Halberg . . . .	2	—	—	640
Dillingen . . . .	3	28	31	1491
Völklingen . . .	—	11	2	385
St. Ingbert . . .	4	40	10	650
Stiringen . . . .	4	25	4	1227
	23	214	68	7504

Im dem Jahre 1878 beginnt mit der Einführung des Thomasprocesses eine neue Epoche für die Eisenindustrie, nämlich der Uebergang vom Schweißeseisenzum Flußeisenprocess. Diese Erfindung begegnete anfangs vielem Mißtrauen und der Puddelofen hat bis zum Anfang der neunziger Jahre im Saarrevier seine Herrschaft behauptet; von da ab verschwindet er mehr und mehr aus den Betrieben, während gleichzeitig die Converter in dieselben ihren Einzug halten und die Hochofen vermehrt und vergrößert werden. Im Jahre 1889 waren auf den erstgenannten 5 Hüttenwerken noch 202 Puddelöfen vorhanden, bis 1892 war diese Zahl auf 109, bis 1896 auf 44 gesunken. Zur Zeit unterhält von den Hüttenwerken des Saarreviers lediglich die Firma Gebr. Stamm (Neunkirchen) 34 Puddelöfen zur Herstellung von Handelseisen.

Die Roheisenerzeugung bezifferte sich 1886 auf etwas mehr als 300 000 t und stieg danach 1892 auf 585 387 t, 1900 auf 983 907 t.

Der Aufschwung der 5 Hüttenwerke des Saarbezirks in den Jahren 1878 bis 1900 wird durch die folgenden Ziffern gekennzeichnet:

		Gebr. Stamm	Bur- bacher Hütte	Hal- berger Hütte	Röhr- lingsche Eisen- Hütte	Dilling- Hütte
Arbeiter- zahl	1878 1900	1667 4204	1444 3386	640 2633	385 3708	1491 8869
Hoch- öfen	1878 1900	6 10	4 7	2 5	— 7	3 3

Neben dem glänzenden Aufschwung der Hüttenindustrie ist weiterhin zu verzeichnen das Emporblühen von Maschinenfabriken, Kleinseisenzeugfabriken, einem Eisstahlwerk und einer Drahtseilfabrik, welche fast ausnahmslos den letzten Jahrzehnten ihre Entstehung verdanken. Die Werke von Ehrhardt & Sehmmer, Dingler, Karcher & Co. sind um die Mitte der siebziger Jahre gegründet worden. Daß der innerhalb weniger Jahrzehnte bewirkte Umschwung in den Produktionsverhältnissen auf die ganzen sozialen Verhältnisse großen Einfluß gehabt hat, ist nicht befremdlich. Die Löhne haben bei durchgehend gesteigerter Lebenshaltung eine erhebliche Aufbesserung erfahren; diese beträgt z. B. für die Arbeiter eines großen Hüttenwerks im Saarrevier für die letzten 25 Jahre etwa 50 %, indem die Durchschnittslöhne von 2,65 auf 3,95 M gestiegen sind. Auch die Löhne der Bergarbeiter haben sich im Laufe der letzten Jahre erheblich gebessert. Löhne für Häuer von 4,50 bis 5 M f. d. Tag dürften das Durchschnittseinkommen darstellen, und wenn in der amtlichen Statistik niedrigere Sätze angegeben werden, so muß man berücksichtigen, daß in dieser Anstellung auch die minderen Löhne der jugendlichen Arbeiter, sowie der Arbeiter über Tage für die Berechnung des Durchschnittslohns mit berücksichtigt werden. Daß auch für Wohlfahrts-

einrichtungen in großem Maße für die Fürsorge getroffen ist, beweisen die zahlreichen Hüttenschulen, Banprämien, Knappschaftsvereine, Pensionskassen u. s. w., die alle im wesentlichen durch die Unterstützungen der Arbeitgeber gehalten werden.

### Die Bestimmung der Umwandlungsvorgänge des Stahls nach der Methode der Ausdehnungsmessungen.

Die Umwandlungen von Eisenlegierungen bei hohen Temperaturen sind vornehmlich nach der „pyrometrischen“ Methode untersucht worden, welche Osmond aufgestellt und Roberts-Austen abgeändert hat und die auf der Wiederherstellung der Entwicklungen oder Verzerungen von Wärme beruht, welche im Laufe der Abkühlung oder der Erwärmung eines Stückes Metall eintreten. Ihr gegenüber erlaubt, wie Georges Charpy und Louis Grenet in den Comptes rendus der Pariser Akademie der Wissenschaften (vom 10. März) erklären, die Methode der Ausdehnungsmessungen die Umformungsvorgänge des Metalls genauer zu verfolgen und mit einer so geringen Geschwindigkeit, als man solche nur wünscht, oder sogar bei gleichbleibender Temperatur zu operieren, insbesondere aber liefert sie quantitative Angaben, während diejenigen der pyrometrischen Methode vielmehr qualitative seien.

Die mit Stahlsorten von verschiedenem Kohlenstoffgehalt, die aber von anderen Beimengungen bis auf Spuren frei waren, angestellten Versuche ergaben Resultate, die qualitativ übereinstimmen, gleichviel ob man mit Erwärmung oder mit Abkühlung und bei verschiedenen Geschwindigkeiten operiert; jedoch fehlen die Verzögerungs-Erscheinungen, die bei den Nickel und Mangan enthaltenden Stahlsorten große Bedeutung gewinnen, bei den Kohlenstoff-Stahlsorten auch nicht völlig, weshalb es sich empfiehlt, mit Erwärmung zu operieren und mit Geschwindigkeiten, die hinreichend gering sind, um zu vermeiden, daß deren Verminderung eine Abänderung der Umwandlungstemperaturen zur Folge habe; hierzu genügt bei Kohlenstoffstahl eine Erwärmungsgeschwindigkeit von etwa 200° in der Stunde.

Bei allen Sorten von Stahl und Gußeisen, die nur Eisen und Kohlenstoff enthalten, beginnen die Umwandlungen bei ziemlich ganz gleicher Temperatur, welche nahe bei 700° liegt; bei darunter liegenden Temperaturen findet man noch durchaus kein Anzeichen von Umwandlung, selbst wenn man jene mehrere Stunden hindurch constant erhält. Bei 700° beobachtet man eine jähe Contraction, deren Betrag entsprechend dem Kohlenstoffgehalte steigt, bis er beim Stahl von ungefähr 0,85% Kohlenstoffgehalt sein Maximum erreicht, um dann bei weiterer Zunahme an Kohlenstoff wieder zu sinken. Dies ist aus nachstehender Tabelle wohl zu erkennen, welche die an einigen Stahlsorten erhaltenen Ergebnisse in folgender Weise zusammenfaßt:

Kohlenstoffgehalt	Anfangstemperatur der Contraction °C.	Endtemperatur der Contraction °C.	Betrag der Contraction	Kritischer Punkt $a_1$ nach der pyrometrischen Methode
0,03	700	700	1,5	710
0,07	680	680	1,5	710
0,15	717	724	4,5	712
0,25	700	710	13,0	700
0,64	703	715	13,0	715
0,93	708	713	10,0	715
1,23	710	708	11,0	730
1,50	694	700	9,0	710
3,50	685	700	9,0	710

Nach dieser jähen Contraction beobachtet man bei gradweiser Steigerung der Temperatur eine ausgedehntere Ausdehnungszone: die Ausdehnung des Metalls zeigt bei ihrem Wiederbeginn einen viel geringeren Coefficienten als zuvor, der sich überdies mit zunehmender Temperatur verringert bis zum Erlöschen und nachfolgenden Negativwerden; es tritt also von Neuem Contraction ein, aber diese erfolgt nicht plötzlich und vertheilt sich auf ein gewisses Temperaturintervall; danach, d. h. von einer je nach der Natur des Stahls verschiedenen Temperatur an, beginnt wiederum die Ausdehnung.

Diese zweite Umwandlungsperiode erstreckt sich über ein um so ausgedehnteres Temperatur-Intervall, je geringer der Kohlenstoffgehalt ist; ihre Erkennbarkeit hört schon bei Stahlsorten auf, die mehr als 0,65 Kohlenstoff führen; bei ihnen beobachtet man also nur die jähe Zusammenziehung bei 700° mit Bestimmtheit, während darüber nur eine geringe Abweichung der Ausdehnungscurve entsteht, deren Grenzen nicht genau bestimmbar sind. Die folgende Tabelle giebt diese Umwandlungsgrenzen für einige weiche Stahlsorten an:

Kohlenstoffgehalt	Anfangstemperatur	Temperatur d. Maximums der Ausdehnung	Endtemperatur	Kritische Punkte der pyrometrischen Methode nach Roberts-Austen	
	der zweiten Periode			$a_1$	$a_2$
	°C.	°C.	°C.		
0,03	700	860	890	770	890
0,07	680	803	865	770	875
0,15	724	790	840	770	840
0,20	715	740	815	770	825
0,25	710	740	790	770	805

Nach der Methode der Ausdehnungsmessungen lassen sich mithin bei den Eisen-Kohlenstofflegierungen zwei Umwandlungen beobachten, von denen die eine plötzlich eintritt, bei etwa 700° eine Vollnennminderung zur Folge hat und der beim kritischen Punkt  $a_1$  der pyrometrischen Methode beobachteten Wärmeabsorption entspricht, dagegen die andere allmählich erfolgt, bei den Stahlsorten mit einem geringeren Kohlenstoffgehalte als von 0,85% (oben sind 0,65% angegeben) einer Contraction zu entsprechen scheint, während bei den kohlenstoffreicheren Stahlsorten die Ausdehnung andauert, und zu Ende geht bei einer Temperatur, die derjenigen des kritischen Punktes  $a_2$  der pyrometrischen Methode naheliegt. Der kritische Punkt  $a_2$ , den man nach der eben genannten Methode bei 770° (im Text steht, wahrscheinlich wiederum infolge eines Druckfehlers, 750°) beobachtet, entspricht mithin keiner Veränderung der Ausdehnungserscheinungen.

Diese Ergebnisse lassen sich vollkommen erklären mit Hilfe der Hypothese, welche die Umformungen der Systeme Eisenkohlenstoff bei ungefähr 800° in Parallele stellt mit denjenigen bei der Erstarrung eines Gemenges von zwei Substanzen, die keine Mischkristalle geben. Die Umwandlung bei 700° würde der Wiederauflösung des eutektischen Gemenges („Perlit“) von Eisen („Ferrit“) und Eisencarbid („Cementit“) entsprechen, die allmähliche Umwandlung oberhalb von 700° dagegen der Auflösung des überschüssigen „Ferrits“ (unter Contraction) in den „hypoeutektischen“ und des überschüssigen „Cementits“ (unter Ausdehnung) in den „hypereutektischen“ Stahlsorten.

O. L.

### Gasmotoren mit Schweißgasbetrieb.

Dieses Thema behandelt O. Gähning in der Zeitschrift „Glückauf“, Heft Nr. 19 vorigen Jahres. Die Veranlassung zu diesem Ansatz war durch eine

von der Werken-Weissenfelder Braunkohlen-Actien-Gesellschaft in Halle a. d. Saale errichtete elektrische Kraft- und Licht-Centrale gegeben.

Die Anlage, aus drei 125 P. S.-Gasmotoren bestehend, wurde auf Grube „Emma“ in Streckau bei Luckenau, wo sich eine Schmelerei mit 40 Cylindern im Betrieb befindet, angefügt, und dient zur elektrischen Kraftübertragung mittels Drehstrom von 500 Volt und zur Erzeugung elektrischen Lichtes mittels Gleichstrom von 110 Volt Spannung. Der erste der Gasmotoren kam im Mai 1898, der zweite und der dritte im Spätoctober 1899 in Betrieb und arbeiten dieselben, unter Berücksichtigung der Thatsache, daß dies die ersten für Verwendung dieses Gases gebauten Motoren sind, bis jetzt ohne wesentliche Betriebsstörungen zufriedenstellend.

Der Verfasser geht von der bekannten Thatsache aus, daß die Gasmotoren den Dampfmaschinen in der Ausnützung der Wärme überlegen sind und die noch größere Verbreitung derselben — wo Hochofengase nicht zur Verfügung stehen — besonders durch die hohen Herstellungskosten des Gases gehindert wird. Er fährt dann wie folgt fort:

Dieser Hinderungsgrund kommt jedoch bei dem Braunkohlen-Schmelgas in Wegfall, denn die Kosten bezw. der Werth desselben betragen nur etwa 0,4  $\beta$  f. d. Cubikmeter. Das Schmelgas wird bei der trockenen Destillation theerhaltiger Braunkohlen zur Gewinnung von Theer, welcher dann in den Mineralölfabriken weiter zu Paraffin, Solaröl u. s. w. verarbeitet wird, gewonnen. Die Vergasung erfolgt in von aufsen beheizten, 7 bis 8 m hohen Chamotte-Cylindern von etwa 1,5 bis 1,8 m Durchmesser, in welchen um eine senkrecht stehende Achse ein gußeisernes Glockensystem angeordnet ist, und aus letzterem bezw. der damit in Verbindung stehenden Vorlage werden die Gase mittels Exhaustoren abgesaugt.

In einem angedehnten, im Freien aufgestellten Rohrsystem scheiden dieselben Theer ab; die keinen Theer mehr enthaltenden Gase wurden dann entweder in die freie Luft abgelassen oder aber zur Mitbeförderung der Schmelzcylinder benutzt.

Die Gasaussbeute aus 100 hl Schmelzkohle beträgt 1200 cbm und durch die Verbrennung desselben unter den Cylindern werden rund 30 hl Feuerkohle gespart. Rechnet man das Hektoliter Braunkohle zu 15  $\beta$ , so entsprechen jene 1200 cbm Schmelgas einem Preis von

$$\begin{aligned} 30 \cdot 15 &= 450 \beta \\ 30 \cdot 15 &= 450 \\ \text{oder } 1 \text{ cbm} &= \frac{450}{1200} = \text{rund } 0,38 \beta. \end{aligned}$$

Nimmt man ferner den Gasverbrauch der Motoren zu 1,5 cbm f. d. Pferdekraft und Stunde an, so kostet demnach die P. S.-Stunde an Schmelgas rund 0,57  $\beta$ .

Eine gute Compound-Dampfmaschine gebraucht f. d. P. S.-Stunde rund 12 kg Dampf; da nun 1 kg Braunkohle 2,6 kg Wasser verdampft, so gebraucht eine derartige Maschine  $\frac{12}{2,6} = \text{rd. } 4,6 \text{ kg} = \frac{1}{16} \text{ hl Braunkohle i. d. P. S.-Stunde im Werthe von rund } 1 \beta$ .

Der Betrieb eines Gasmotors mit Schmelgas ist demnach beinahe um die Hälfte billiger als derjenige einer guten Dampfmaschine. Nimmt man ferner an, daß ein Cylinder im Tag = 24 Stunden 30 hl Schmelzkohle durchsetzt, so ergibt eine Batterie von 20 Cylindern f. d. Tag = 24 Stunden eine Gaserzeugung von  $30 \cdot 20 \cdot 12 = 7200 \text{ cbm}$  oder f. d. Stunde  $\frac{7200}{24} = 300 \text{ cbm Schmelgas}$ .

Rechnet man wie oben den Gasverbrauch der Motoren zu 1,5 cbm f. d. P. S.-Stunde, so kann mit 300 cbm Gas bezw. einer Batterie von 20 Cylindern eine Leistung von 200 P. S. im Gasmotor erzielt werden.

Die Zusammensetzung der Schmelgase ist je nach der Güte der durchgesetzten Kohle sehr schwankend und bewegt sich annähernd in folgenden Grenzen:

Kohlensäure . . . . .	10	— 20 %
Sauerstoff . . . . .	0,1 —	3,1
Schwere Kohlenwasserstoffe . . . . .	1	— 2
Kohlenoxyd . . . . .	10	— 25
Wasserstoff . . . . .	10	— 30
Stickstoff . . . . .	10	— 30
Schwefelwasserstoff . . . . .	1	— 3

Die nutzbaren Gase betragen im Durchschnitt 52 %. Auch der Heizwerth der Schmelgase ist ein sehr schwankender: so wurden z. B. in Oberöblingen 1600 bis 2000, in Wehau 1800 und in Nen-Gröben 2700 Calorien festgestellt.

Das theerfreie Schmelgas wird durch Bealche Exhaustoren, die mit sogenannten Umlaufreglern combinirt sind, aus dem Condensations-Rohrsystem abgesaugt und durch eine Reinigungsanlage nach einem neben dem Maschinenhaus aufgeführten Gasometer von 150 cbm Fassungsraum gedrückt. Die Reinigungsanlage besteht aus einem mit Wasser berieselten Scrubber und zwei mit Luxscher Masse gefüllten Reinigungskasten von je  $2,5 \times 1,75 \text{ m} = 4,375 \text{ qm}$  Grundfläche, unterscheidet sich also in keiner Weise von der Reinigungsanlage einer Leuchtgasfabrik. Die Erneuerung der Reinigungsmasse in den Kästen erfolgt jede Woche einmal. Hinter der Reinigung ist eine grobe Gasuhr angeordnet, welche den gesamten Gasverbrauch fortlaufend registrirt.

Den Mittheilungen über die Gasmotoren selbst entnehmen wir Folgendes:

„Die Gasmotoren sind von der Firma Fried. Krupp, Grusonwerk in Magdeburg-Buckau gebaute, liegende Einzylinder-Viertact-Maschinen, sogenannte Präcisions-Gasmotoren, d. h. solche, bei denen das Mischventil so gesteuert wird, daß durch Einwirkung des Regulators ein gleichartiges, immer gut zündfähiges Gemisch an die Zündstelle gelangt, und somit ein möglichst gleichmäßiger Gang bedingt wird. Die Bedingungen betrefis der Gleichförmigkeit des Ganges und der Regulirföhmigkeit der Motoren, welche seitens der ausführenden Firma des elektrischen Theiles der Anlage, Siemens & Halske, A.-G. in Charlottenburg, gestellt wurden, waren folgende: „Die Gasmotoren müssen bei jeder Belastung, also auch bei Leerlauf, genau auf jede Tourenzahl, welche von der normalen  $\pm 5\%$  abweicht, eingestellt werden können. Diese Tourenzahl mufs der Motor präcise einhalten. Abweichungen sind nur in den Grenzen des Ungleichförmigkeitsgrades gestattet. Der Ungleichförmigkeitsgrad darf nicht gröfszer sein als  $\frac{1}{100}$ . Der Regulator mufs stark statisch gehaut sein, so dafs zwischen Leerlauf und Vollbelastung eine Touren Differenz von 3 bis 4% entsteht.“

Wie erwähnt wird, sind diese Bedingungen seitens des Grusonwerks vollständig erfüllt, so dafs sich in dieser Beziehung weder bei den täglichen Parallelschalten der Drehstromgeneratoren noch während des laufenden Betriebes jemals irgendwelche Schwierigkeiten ergeben haben.

Jeder der drei Gasmotoren leistet bei 100 Umdrehungen i. d. Minute normal 125 P. S.; bei der Abnahme wurden dieselben bis auf 145 P. S. maximale Leistung gebremst bezw. mittels elektrischer Widerstände auf diese Leistung gebracht.

#### Der erste Martinofen in Australien.

Ueber den ersten Martinofen in Australien berichtet B. W. Turner in der „Iron and Coal Trades Review“ vom 15. November 1901.

Der Ofen ist auf den Eskbank Iron and Steelworks in Liffitzow errichtet und zeichnet sich dadurch aus, dafs die Gaserzeuger Seite an Seite mit den Martinofen selbst angeordnet sind. Hierdurch soll, wie behauptet

wird, eine doppelte Ersparnis an Brennmaterial und auch an Anlagekosten erzielt werden. Es sind nämlich anstatt vier Wärmespeicher deren nur zwei erforderlich, da die beiden Gaskammern in Wegfall kommen. Wenn es wünschenswerth erscheint, können bei diesem Ofen auch die Abhitze und die Abgase des Ofens mit zur Beförderung der Gaszerzeugung verwendet werden.

Die nachstehenden Abbildungen 1 bis 4 sind mit einem Theil der Beschreibung von Turner dem „Australian Mining Standard“ entnommen. Die Gaszerzeuger haben 1,778 m Höhe, 1,092 m Breite und 1,524 m Tiefe. Die Scheidewand zwischen den beiden Gaszerzeugern erstreckt sich, wie aus Abbildung 3 erhellt, nicht bis zum Rost, so daß, wenn das Ventil des einen Gaszerzeugers geschlossen ist, die Gase desselben quer in den andern hinübertreten, dessen Ventil nach dem Herd offen steht. Beide Gasventile werden von einem Hebel in der Weise betätigt, daß das Öffnen des einen gleichzeitig mit dem Schließen des andern erfolgt. Jeder Gaszerzeuger ist mit Kegel und Trichter-Apparat für das Aufgeben der Kohle versehen.

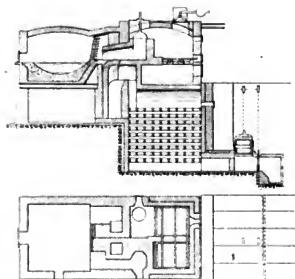


Abbildung 1 und 2.

Die beiden Wärmespeicher stehen unmittelbar unter den Gaszerzeugern. Jede dieser Kammern ist ungefähr 3,048 m lang, 3,048 m hoch und 1,149 m breit. Die Umstenerung von Luft und Gas erfolgt alle halbe Stunden. Der Herd des Martinofens ist 2,438 × 2,667 m und besitzt ein Futter aus reinem weissen Quarzsand; das Fassungsvermögen beträgt 4 t Beschickung. Der Ofen dient zum Aufarbeiten alten schmiedbaren Eisens unter Zusatz von 25 % Roheisen. Zu diesem Zwecke sind größere Bestände von Abfällen und Alteisen angesammelt worden und soll ein weiches Flußeisen erzeugt werden, welches zu Bauwerkseisen, Blechen u. s. w. Verwendung findet. Die benutzte Roheisen ist frei von Phosphor und Schwefel. Die Analyse eines Musters soll die folgenden Gehalte ergeben haben: Kohlenstoff 3,79 %, Silicium 3,64 %, Mangan 0,21 %, Schwefel 0,06 % und Phosphor 0,056 %.

Die normale Charge besteht aus 1067 kg Barrow-Roheisen und 3200 kg Schrott. Die beste Offenleistung war 3 Chargen täglich.

#### Der Falkstofs.

Ueber dieses Verfahren des Umgießens der Schienenenden, welches bei den Wiener Straßenbahnen Anwendung fand, theilt die ausführende Firma Lehmann & Cie. in der „Zeitschrift des Oesterr. Ingenieur- und Architekten-Vereins“ 1901 Nr. 50 Folgendes mit:

Das Wesen des Patent Falk-Verfahrens besteht darin, eingebettete oder freiliegende, rechtwinklig geschnittene Rillen- oder Vignolschienen ohne Lochung, ohne Anfräsung, mit einem Worte ohne weitere Bearbeitung an den Enden, wie solche das Walzwerk liefert, durch Umgießen mit dünnflüssigem Gußeisen zu verbinden. Zu diesem Zwecke werden um die zu verbindenden Schienenenden, nachdem sie entsprechend gereinigt wurden, gußeiserner, zweiteilige Formen gelegt, die Schienen selbst durch geeignete Vorrichtungen gegen Heben und Ausrücken geschützt, sodann dünnflüssiges Gußeisen derart an die Schienen innerhalb der Formen mittels Gießspannen gegossen, daß die Laufbahn der Schienen frei von Gußeisen bleibt, dagegen vom Kopf an Steg und Fuß der Schiene vollständig ein Gußmantel umgibt, welcher gleichzeitig für den Fuß der Schiene eine solide Unterlage bildet. Die hohe Temperatur des dünnflüssigen Gußeisens, sowie der wesentlich größere Querschnitt der Umgießung am Steg und Fuß der Schiene gegenüber dem Querschnitte der Schiene selbst bewirken eine inten-

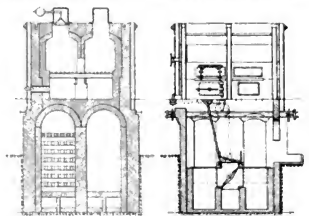


Abbildung 3 und 4.

sive Verbindung der beiden Schienenenden mit dem Gußkörper, so daß sich die drei Theile als massives Ganzes erweisen, während der obere Kopf der Schienen, bezw. die Laufbahn von dem Gußeisen nicht berührt wird und seine ursprüngliche Textur beibehält, im Gegensatz zur elektrischen Schweißung der Schienen oder dem Goldschmidt'schen Aluminium-Verfahren.

Jede Verbindung beansprucht je nach dem Schienenprofil 60 bis 80 kg Gußeisen bei einer Länge der Verbindung von 40 bis 50 cm. Der Ofen ist etwa 20 Minuten nach Beginn der Arbeit betriebsfähig und liefert in einer Stunde flüssiges Gußeisen für 40 bis 50 Stofsverbindungen; etwa 4 Minuten nach erfolgtem Gießen können die Formen abgenommen werden zum zweiten Gebrauche, und die Bahn kann etwa eine halbe Stunde darnach in Benutzung genommen werden.

Dieses Verfahren kam im Jahre 1895 in Amerika an die Öffentlichkeit; bis heute sind allein in Amerika in zahlreichen Städten und unter den verschiedensten Verhältnissen über eine Million Stück solcher Schienenverbindungen ausgeführt; von Amerika aus führte sich das Verfahren zuerst in Frankreich ein, wo bisher 100.000 Stück Verbindungen im Betriebe stehen.

Das Resultat der bisher gewonnenen Erfahrungen ist folgendes: Die Schienenfüße und  $\frac{2}{3}$  der Stege sind mit dem Gußklotz solide verbunden; eine feste stofslose Vereinigung der Schienenenden, ebenso Geräuschlosigkeit des Befahrens ist erreicht; das fortlaufende Gleise mit Schienenumgießungen ist nicht aus der ausgerichteten Lage gebracht; entgegen aller Theorie ist die Bewegung eingebetteter Gleise der Straßenbahn bei Hitze und Kälte in asphaltirten Straßen gleich Null, wogegen bei gepflasterten Straßen und bei großer Kälte ein Reifsen des Schienensteiges

in der Nähe der Umgießung in bescheidenem Maße — 0,55 % in Summa — vorgekommen ist.

Nach den bisherigen Erfahrungen können als Vortheile des System Falk hervorgehoben werden: 1. Eine 2- bis 3fach längere Gebrauchsfähigkeit der neuen Schienen und eine vollkommene Ansammlung der alten Schienen. Durch die Falksche Verbindung ist eine fortlaufende ununterbrochene Schiene hergestellt, welche absolut gleichmäßig von dem rollenden Material in Anspruch genommen wird; die Verbindung ist so intensiv, daß man nur mit Mühe in dem Geleise erkennen kann, wo die Schienen zusammenstoßen. 2. Ein absolut sanftes, stoßfreies und gleichmäßiges Befahren der Schienen. Da die Schienenenden sowohl an den Stegen, als auch unter den Füßen mit dem Infsklotz zu einem Stücke verbunden sind, ist jede Höhendifferenz in der Fahrbahn dauernd ausgeschlossen und damit auch jeder Stoß des Wagens, so daß es dem Fahrgast nicht möglich ist, auch nur im geringsten zu spüren, wo die Schienen verbunden sind. 3. Wesentliche Schonung des rollenden Materials aus den vorstehenden Gründen. 4. Bei elektrischem Betriebe bietet die Falk-Verbindung ohne weitere Einrichtung eine bessere Rückleitung des elektrischen Stromes, als die Schiene selbst und wird als geringste Leistungsfähigkeit der Verbindung diejenige der Schienen garantirt; der Querschnitt der Umgießung ist wesentlich größer als der der Schiene und das Leitungsvermögen des Gneises ist etwa 1/2 % desjenigen des Stahles. 5. Die leichte Wiederverwendung bereits gebrachter noch brauchbarer alter Schienen, die direct umgossen werden können. 6. Fortfall der theueren Laschen- und elektrischen Contactverbindungen. 7. Der günstige Einfluß der Gesamtschienen ohne Unterbrechung auf die Erhaltung der Betonunterlagen und Asphaltdecken. 8. Wesentliche Kostenersparnis mit Rücksicht auf die wesentlich größere Haltbarkeit der Schienen und des rollenden Materials.

Ob diese Art der Herstellung eines ununterbrochenen Schienenstranges auch für Hauptbahnen und selbst für Nebenbahnen mit nicht eingebetteten, sondern freiliegenden Schienen anwendbar sein wird, können nur Versuche in ausgedehntem Maße erweisen. Die freiliegenden Schienen erreichen unter der Einwirkung der Sonnenstrahlen eine Temperatur, die oft weit höher als die der Luft und des umgebenden Erdreiches ist, daher auf die Längenausdehnung der Schienen unbedingt Rücksicht genommen werden muß. Die Straßenbahnschienen dagegen werden kaum über die mittlere Temperatur des Erdreiches erwärmt, daher Formveränderungen des Geleises fast nicht zur Wahrnehmung gelangen.

#### Versorgung mit Mond-Gas.

Ueber das Project der Versorgung eines großen Gebietes in England mit Mond-Gas\* wird in dem „Journal für Gasbeleuchtung und Wasserversorgung“ vom 30. November 1901 nach englischen Quellen wie folgt berichtet:

Das mit Mond-Gas zu versorgende Gebiet umfaßt etwa 135 engl. Quadratmeilen. Das Mond-Gas ist ein Generatargas, welches nur zu industriellen Zwecken dienen soll. Vor allen ähnlichen Heizgasen hat dasselbe den Vorzug, daß Ammoniumsulfat als Nebenproduct gewonnen und so das Gas sehr billig geliefert werden kann. Die Menge des zu gewinnenden Sulfats beträgt etwa viermal so viel, als gewöhnlich auf den

Gaswerken aus der Tonne Kohle gewonnen wird. Die Kohlen, aus welcher das Gas hergestellt werden soll, sind billige bituminöse Schiefer, wie sie in Staffordshire gefunden werden. Das Gas selbst wird in Generatoren durch Einblasen von Luft und Wasserdampf gewonnen. Die Kohle kostet 6 £ die Tonne, während das zu gewinnende Sulfat aus der Tonne vergasteter Kohlen einen Werth von 4,50 £ besitzt, so daß die Netto-Kosten von einer Tonne Vergasungsmaterial 1,50 £ betragen.

Das Gas selbst ist von großer Reinheit. Während gewöhnliches Generatargas noch den größten Theil des Schwefelgehaltes der Kohle enthält, hat das Mond-Gas nur etwa 12 % desselben. Der Kohlenoxydgehalt beträgt etwa 11 %, die Heizkraft ist etwa 1/2 derjenigen des Steinkohlengases. Die Production läßt sich so leicht regeln, daß Gasbehälter nicht erforderlich sind. Die Vertheilung des Gases erfolgt ähnlich wie die des Naturgases in Amerika in Stahlröhren von 9 m Länge, jedoch unter einem Ueberdruck von nur etwa 1/2 Atm., während in Amerika der Druck bis auf 250 lbs. für den Quadratzoll (= etwa 18 Atm.) gesteigert wird. Die Hauptleitungen einer jeden der projectirten fünf Stationen sind zu 750 mm Weite angenommen.

Nach den bisherigen Versuchen betragen die Kosten des Gases, so wie es geliefert werden kann, 1 1/2 bis 2 d für 1000 cbf (= 0,44 bis 0,6 £ für 1 cbm). Gasmaschinen, welche mit diesem Gase betrieben werden, arbeiten daher billiger als Dampfmaschinen. Ueber die Kosten werden folgende vergleichende Angaben gemacht: Die Billigkeit des Mond-Gases kann am besten durch Vergleich der Kosten einer Pferdekraft gezeigt werden. Eine Pferdekraft mit Dampf kostet bei Maschinen mit wechselnder Belastung nicht unter 1/10 d f. d. Stunde oder 29 £ f. d. Jahr (= 0,46 £ f. d. Stunde oder 580 £ f. d. Jahr). Mit Mond-Gas, welches für 1000 cbf 2 d kostet (= 0,6 £ für 1 cbm), würden die Kosten einer Pferdekraft unter ähnlichen Bedingungen nicht mehr als 8 £ 10 sh (= 170 £) f. d. Jahr betragen.

In dem zu versorgenden Gebiet sind fünf Stationen geplant, von welchen das Rohrnetz sich strahlenförmig verbreitet. Die Gesamtkosten der Gaswerke und Stationen einschließlich des Rohrnetzes werden etwa 789 656 £ (= 15 793 120 £) betragen. Bei vollem Betriebe können in 24 Stunden 2 352 000 cbm Gas zu 0,6 £ geliefert werden, so daß die Einnahmen pro Jahr 4 200 000 £ betragen würden. Die Ausgaben werden auf 1 660 000 £ berechnet, so daß ein Nutzen von etwa 2 540 000 £ verbleiben würde.

Das Gas, welches zu Leuchtzwecken nicht verwendbar ist, kann in allen Fällen Verwendung finden, in welchen jetzt Dampfkraft benutzt wird, insbesondere aber auch zu industriellen Zwecken als Heizgas in Glas- und Thonwarenfabriken, für Stahlwerke n. dergl. Die große wirtschaftliche Bedeutung einer solchen Gasversorgung mit billigem Heizgas erhält aus einer Aufstellung, welche der Vorstand der „Society of chemical industry“ machte, worin festgestellt wird, daß die fünf Millionen Pferdekräfte, welche in Großbritannien für industrielle Zwecke in Betrieb gesetzt werden, etwa 50 Millionen Tonnen Kohlen erfordern, während Gasmaschinen, welche mit dem Mond-Gas betrieben würden, nur zehn Millionen Tonnen Kohlen erfordern würden.

#### Eisen-Portland-Cement.

Eine grundsätzlich bedeutungsvolle Entscheidung hat das Kgl. Landgericht in Stettin getroffen, indem in einem gegen das Eisenwerk Kraft in Kratzwick schwebenden Proceß auf Grund des Gesetzes über unlauteren Wettbewerb wegen Bezeichnung des dort aus Hochofenschlacke hergestellten Cements als Portlandcement die klägerische Partei abgewiesen worden ist.

\* Die Gewinnung des nach Dr. Ludwig Mond benannten Gases ist in dem Artikel „Fortschritte in der Gewinnung von Theer und Ammoniak“ in Heft 9 auf Seite 513 ausführlich beschrieben.

### Die Frage der Lohnzahlungsbücher für minderjährige Arbeiter

(§ 134 der Reichsgewerbeordnung)

war Gegenstand der Verhandlung in letzter Sitzung der „Vereinigung von Handelskammern des nieder-rheinisch-westfälischen Industriebezirks“.

Der Referent, Syndicus Dr. Stein-Duisburg, führte aus, es sei von einer Anzahl Duisburger und benachbarter Industriellen bei der dortigen Handelskammer beantragt worden, an maßgebender Stelle dahin zu wirken, daß die durch die Gewerbe-Novelle vom 30. Juni 1900 eingeführten Lohnzahlungsbücher wieder beseitigt werden. Die Duisburger Handelskammer habe daraufhin, um ein gemeinsames und einheitliches Vorgehen der Handelskammern behufs Wiederbeseitigung der Einrichtung der Lohnzahlungsbücher zu bewirken, beschlossen, diese Angelegenheit den Vereinigten Handelskammern zur Prüfung und Befürwortung zu unterbreiten.

Zur Begründung der gedachten Stellungnahme führt Referent aus, daß die vom Gesetzgeber mit der Einführung der Lohnzahlungsbücher verfolgte Absicht, einen erheblichen Einfluß auf die minderjährigen Fabrikarbeiter insofern auszuüben, als sie jederzeit von ihren Eltern oder Vormündern in ihren Lohnbezügen überwacht werden könnten, in keiner Weise erreicht worden sei. Nach den bisher gemachten Erfahrungen lieferten die minderjährigen Arbeiter die Lohnzahlungsbücher ihren Eltern oder Vormündern meist garnicht ab, sondern gäben dieselben entweder bei der Lohnzahlung sofort zurück oder ließen sie sonst in der Fabrik liegen. Uebrigens wohne eine große Anzahl von jugendlichen Arbeitern überhaupt nicht bei ihren Eltern; für diese träfe der Zweck der Einrichtung überhaupt nicht zu. Die Lohnzahlungsbücher bedeuteten demnach lediglich eine Belästigung der Industrie. Insbesondere stehe der praktische Nutzen der Einrichtung zu der Last, die dem Arbeitgeber aufgebürdet sei, in keinem Verhältnisse, zumal nur

der Arbeitgeber persönlich oder sein von ihm bevollmächtigter Arbeitsleiter die Eintragungen in das Lohnzahlungsbuch unterzeichnen dürfe. Wollten heute Eltern oder Vormünder sich über den Verdienst ihrer Minderjährigen unterrichten, so könnten sie dies durch die Lohndüten oder Lohnzetteln, welche bei den meisten industriellen Werken im Gebrauch seien und genaue Angaben des verdienten Lohnes enthielten. Außerdem stehe es den Eltern auch frei, sich jederzeit in der Fabrik über die Lohnbezüge zu erkundigen. Die Einrichtung der Lohnzahlungsbücher sei deshalb gänzlich überflüssig.

Referent berichtete zugleich ausführlich über die Verhandlungen, welche bei der Berathung der Novelle im Reichstage und in der Commission stattgefunden haben, und ersucht die Versammlung, an maßgebender Stelle dahin vorstellig zu werden:

„daß die in die Gewerbeordnung durch die Novelle vom 30. Juni 1900 hineingetragenen Bestimmungen über die Lohnzahlungsbücher sobald als möglich gänzlich wieder beseitigt werden“.

Die Versammlung sprach sich in der sich anschließenden Discussion, an welcher sich die Vertreter der sämtlichen anwesenden Handelskammern beteiligten, einmüthig dahin aus, daß durch die Lohnzahlungsbücher eine große Belästigung für das Gewerbe herbeigeführt werde, ohne daß der mit der Einführung dieser Bücher verfolgte Zweck erreicht werde, da ein Zwang für die Minderjährigen, das Lohnzahlungsbuch dem Vater oder Vormunde vorzulegen, nicht bestehe. Welche Behelligungen für die Industrie durch die Einführung der Lohnzahlungsbücher entstanden seien, bewiese z. B. die Thatsache, daß bei der Firma Friedr. Krupp zu Essen allein etwa 5000 Lohnzahlungsbücher zu führen seien. Die Vereinigung war der Ansicht, daß die Bestimmungen über die Lohnzahlungsbücher am Besten ganz beseitigt würden, und beschloß, dem Herrn Reichskanzler die Ausführungen der Versammlung als Material für eine etwaige Revision der Gewerbeordnung einzureichen.

## Bücherschau.

Zur Besprechung sind eingegangen:

*Die Gasmaschine.* Ihre Entwicklung, ihre heutige Bauart und ihr Kreisproceß. Von R. Schöttler, o. Professor an der Herzogl. Technischen Hochschule zu Braunschweig. Vierte umgearbeitete Auflage. Mit 411 Abbildungen. Band I: Text. Band II: Tafeln. Braunschweig. Verlag von Benno Goeritz. Preis der beiden Bände: 19 M., gebd. 21,50 M.

*Die Gasmaschinen.* Berechnung, Untersuchung und Ausführung der mit gasförmigen und flüssigen Brennstoffen betriebenen Explosions- und Verbrennungskraftmaschinen von Albrecht von Jhering, Kaiserl. Regierungsrath, Mitglied des Kaiserl. Patentamtes. Mit 228 Figuren im Text. Zugleich zweite völlig umgearbeitete Auflage der deutschen Ausgabe des Werkes „Die Gasmaschinen“ von Gustav Chauveau. Leipzig. Verlag von Wilhelm Engelmann. Preis 16 M., geb. 17 M.

*Gasanalyse und Gasvolumetrie.* Zum Gebrauch im chemisch-technischen Praktikum und zum Selbststudium für Chemiker, Berg- und Hüttenleute, Hygieniker und Bakteriologen von Dr. phil. Bernhard Neumann, Privatdocent an der Großh. Hess. techn. Hochschule zu Darmstadt. Mit 116 Abbildungen. Leipzig. Verlag von S. Hirzel. Preis 4 M.

*Die Gaserzeuger und Gasfeuerungen* von Ernst Schmatolla, dipl. Hütteningenieur. Mit 66 Abbildungen. Hannover. Gebrüder Jänecke. Preis 3 M.

*Méthodes d'analyse des laboratoires d'aciéries* Thomas à l'usage du personnel des chimistes et des manipulateurs par Albert Wencélius. Paris. Ch. Béranger, libraire-éditeur.

*Raudan Valmistuksesta.* Von Gust. A. Abrahamsson. Kuopio (Finland). O.W. Backmanin Kirjapaino.

*Jahresbericht über die Leistungen der chemischen Technologie mit besonderer Berücksichtigung der Elektrochemie und Gewerbestatistik für das Jahr 1901.* Bearbeitet von Dr. Ferdinand Fischer, Professor an der Universität in Göttingen. 2. Abtheilung: Organischer Theil. Mit 59 Abbildungen. Leipzig. Otto Wigand.

*Die Gewichtsberechnung der Eisenconstruktionen.* Von Emil Bousse, Ingenieur. Mit 58 Abbildungen. Leipzig. Theod. Thomas.

*Maschinen für überhitzten Dampf, ihre Ökonomie und praktische Wartung.* Von Max Schmidt, Director der Maschinenbau - A.-G. vormals Starke & Hoffmann, Hirschberg, Schlesien.

*Das System der technischen Arbeit.* Von Max Kraft, o. ö. Professor in Graz. Erste Abtheilung: Die ethischen Grundlagen der technischen Arbeit. Leipzig. Arthur Felix.

*Moderne Schmiedekunst im neuen Stil.* 100 Tafeln, herausgegeben von J. Feller. Lieferung 7 bis 9. Ravensburg. Otto Maier. Vollständig in 12 Lieferungen à 1 M.

*Schaltbuch für Schneestromanlagen.* Von Max Lindner, Elektrotechniker. Leipzig. Hachmeister & Thal. Preis geb. 1,80 M.

*Gewerbebuch für das Deutsche Reich.* Sammlung der zur Reichsgewerbeordnung ergehenden Abänderungsgesetze und Ausführungsbestimmungen, der gerichtlichen und verwaltungsgerichtlichen Entscheidungen der Gerichtshöfe des

Reichs und der Bundesstaaten, sowie der wichtigsten, namentlich interpretatorischen Erlasse und Verfügungen der Centralbehörden. Unter ständiger Mitwirkung von Senatspräsident Dr. von Straufs und Torney und Kammergerichtsrath Havenstein, herausgegeben von Regierungsrath Kurt von Rohrseheid. Erster Band, 3. Heft. Berlin 1902, Franz Vahlen.

*Rechtsanwaltschaft und Patentanwaltschaft.* Ein Vergleich der Berufsstellung Beider. Von Dr. Richard Alexander-Katz. Berlin W. Otto Liebmann. Preis 0,80 M.

*Bürgerliches Gesetzbuch für das Deutsche Reich.* Liliput-Ausgabe. Vierte Auflage. Berlin. Otto Liebmann. Preis geb. 1 M.

*Die Berufskrankheiten des Ohres und der oberen Luftwege.* Von Dr. med. Friedrich Röpke in Solingen. Wiesbaden. J. F. Bergmann. Preis 5 M.

*Katalog über die Literatur der Bergbau- und Hüttenkunde, sowie verwandter Gebiete,* herausgegeben von der Gropius'schen Buch- und Kunsthandlung. Berlin W 66, Wilhelmstr. 90.

*Apparatus for the Metallographic Laboratory.* Boston testing laboratories. 446 Tremont Street, Boston, Mass.

## Industrielle Rundschau.

### Rheinisch-Westfälisches Kohlen-Syndicat in Essen.

Nach dem in der Zechenbesitzer-Versammlung am 30. Mai erstatteten Bericht des Vorstandes betrug im April die rechnungsmässige Betheiligung bei 25 $\frac{1}{2}$  Arbeitstagen 5 042 641 t, die Förderung 3 915 364 t, so dafs sich eine Minderförderung ergibt von 1 127 277 t oder 22,35% der Betheiligung gegen 10,63% im April 1901 und 22,02% im März 1902. Abgesetzt wurden 3 944 249 t oder arbeitstäglich 156 985 t, d. i. gegen März 1902 mehr 3600 t gleich 2,35% und gegen April 1901 weniger 11 423 t gleich 6,78%. Der Selbstverbrauch der Zechen belief sich auf 1 005 778 t gleich 25,50% der Landabsatz bei Rechnung der Zechen auf 76 954 t gleich 1,95%; auf alte Verträge wurden geliefert 6071 t gleich 0,15%, und für Rechnung des Syndicats versandt 2 855 446 t gleich 72,40% des Gesamtabsatzes. Es betrug der arbeitstägliche Versand 11 695 dw Kohlen, 2096 dw Koks, 521 dw Briketts, zusammen 14 312 dw. Derselbe ist gegen März 1902 in Kohlen um 477 dw gleich 4,25% gestiegen, gegen April 1901 um 496 dw gleich 3,99% gefallen, in Koks um 23 dw gleich 1,11% gestiegen bezw. um 390 dw gleich 15,69% gefallen, in Briketts um 47 dw gleich 9,92% gestiegen bezw. um 9 dw gleich 1,76% gestiegen, gegen März 1902 insgesamt um 547 dw gleich 3,97% gestiegen, gegen April 1901 um 867 dw gleich 5,71% gefallen. Director Olte betonte, dafs

es nicht notwendig gewesen sei, die volle 24 procentige Einschränkung einzuhalten, man sei mit 22,35% im Berichtsmonat ausgekommen. Die Beteiligungsziiffer habe sich seit dem 1. April um 2,42% erhöht. Der Absatz sei etwas besser gewesen. Der Grund dafür sei theilweise darin zu suchen, dafs die Industrie etwas mehr aufgenommen habe, theilweise darin, dafs, wie in früheren Monaten schon hervorgehoben wurde, im März nach Möglichkeit die Bezüge eingeschränkt worden seien, um am 1. April aus den billigeren Preisen Gewinn zu erzielen. Die Lagerbestände in den oberrheinischen und den Ruhr-Häfen seien, wenn auch nicht viel, so doch immerhin etwas beigegeben. Am meisten nothleidend seien noch immer die Lagerkohlen. Es sei schlechterdings unmöglich, augenblicklich diesen einen gröfseren Absatz zu verschaffen, zumal man ja auch noch nicht wisse, wie sich das Ziegeleigeschäft gestalten werde, dagegen werde von anderen Bezirken berichtet, dafs dort sehr wenig Kohlen zu Ziegeleizwecken verwendet wurden. In den ersten vier Monaten des laufenden Jahres weise die Förderung, wenn man von der wesentlich erhöhten Beteiligungsziiffer absehe, ein Weniger gegen die gleiche Zeit des Vorjahrs von rund 5 $\frac{1}{2}$ % an. Das sei immerhin nicht sehr wesentlich, wenn man auch zugeben müsse, dafs ein solcher Rückgang stellenweise sehr schwer empfunden werde. Er sei aber als nicht so sehr wesentlich anzusehen,

wenn man die ganzen Conjuncturverhältnisse in Rücksicht ziehe. Die Beschäftigung der Industrie sei und bleibe einstweilen noch schwach, da falls das Weniger von 5% noch nicht so schwer ins Gewicht.

#### Actiengesellschaft „Eisenwerk Kraft“.

Um den vollen Betrieb der drei Hoehöfen im Jahre 1901 aufrecht zu erhalten, was das Werk genöthigt, für die überschüssige Production im Auslande Absatz zu suchen. Die dahingehenden Bestrebungen hatten Erfolg, und es ist möglich gewesen, die sehr erheblichen Roheisenbestände, welche sich angesammelt hatten, bis zum Jahreschlusse fast gänzlich zu räumen. Es wurden hergestellt: 122 817 t Roheisen, 122 914 t Koks, 5200 t Theer, 1500 t schwefelsaures Ammoniak, 3 612 000 Stück Ziegeln, 3 281 000 Stück Schlackensteine und 31 059 t Cement. Der Gewinn beträgt 890 866,83  $\mathcal{M}$ , welcher sich vertheilt auf Abschreibungen 424 453,67  $\mathcal{M}$ , Reservefonds 21 000  $\mathcal{M}$ , 6 % Dividende = 420 000  $\mathcal{M}$ , Tantiemen 9715  $\mathcal{M}$ , Vortrag auf neue Rechnung 12 698,16  $\mathcal{M}$ .

#### Actiengesellschaft für Federstahl-Industrie vorm. A. Hirsch & Co., Cassel.

Das Werk war in der Lage, trotz des ungünstigen Geschäftsganges im Jahr 1901 die seit langem ständig erhaltene Dividende von 12% zu erzielen. In der Abtheilung für Corsettfeder-Fabrication ist der Umsatz gegen das Vorjahr um etwa 100 000  $\mathcal{M}$  zurückgeblieben, und auch der Nutzen hat sich entsprechend vermindert. Die Abtheilung für Kriegsmaterial hat im gleichen Umfang wie in den Vorjahren gearbeitet, da von der Armee-Verwaltung wiederum regelmäßige Aufträge einliefen.

Es wird beantragt: 4% des Aktienkapitals an die Actionäre mit 60 000  $\mathcal{M}$ , statutenmäßige Tantieme an den Aufsichtsrath 19 112,57  $\mathcal{M}$ , die vertragsmäßige Tantieme an Direction und Procuristen 36 370,89  $\mathcal{M}$ , zusammen 115 513,46  $\mathcal{M}$ , zu überweisen, von dem Rest von 167 647,79  $\mathcal{M}$  für 8% Superdividende 120 000  $\mathcal{M}$ , für Arbeitertheilung 11 000  $\mathcal{M}$ , für Remuneration an die Beamten 12 000  $\mathcal{M}$ , für Ergänzung der Debitoren-Reserve 8 905,18  $\mathcal{M}$  zu verwenden und den Saldo von 16 342,61  $\mathcal{M}$  auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Donnersmarrhütte, Oberschlesische Eisen- und Kohlenwerke, Actiengesellschaft.

Gefördert wurden im Jahr 1901 im ganzen 38 892,7 t obereschlesische Brauneisenerze. Die consolidirte Conciordgrube einschließlich der Pachtfelder förderte im ganzen an Kohlen aller Art 1 116 270,75 t. Die Roheisenproduction betrug 18 100 t. Die Eisengießereien, Maschinenbauanstalt und Kesselschmiede lieferten an fertigen Waaren 17 652,23 t.

Der Saldo aus dem Vorjahre beträgt 7341,36  $\mathcal{M}$ ; der Gewinn pro 1901 3 891 724,15  $\mathcal{M}$ . Hiervon ab: Allgemeine Abschreibungen 2 100 396  $\mathcal{M}$ , bleiben 1 798 669,51  $\mathcal{M}$ , die wie folgt verwendet werden sollen: a) für Reservefond I: 5% von 1 791 328,15  $\mathcal{M}$  = 89 566,41  $\mathcal{M}$ , Außerordentliche Dotirung des Reservefonds 165 000  $\mathcal{M}$ , b) für die Direction vertragliche Tantieme 17 913,28  $\mathcal{M}$ , c) 4% Dividende von 10 092 600  $\mathcal{M}$  = 403 704  $\mathcal{M}$ , d) für die Mitglieder des Aufsichtsraths 4% von 1 133 057,74  $\mathcal{M}$  = 45 322,31  $\mathcal{M}$ , e) zu Wohlfahrtszwecken für Beamte und Arbeiter 5% von 1 133 057,74  $\mathcal{M}$  = 56 652,89  $\mathcal{M}$ , f) 10% Superdividende von 10 092 600  $\mathcal{M}$ , = 1 009 260  $\mathcal{M}$ , zusammen 1 787 418,89  $\mathcal{M}$ , bleibt Uebertrag pro 1902 11 250,62  $\mathcal{M}$ .

#### Hein, Lehmann & Co., Berlin.

(Trägerwellblechfabrik und Signalbau-Anstalt.)

Trotz des wirtschaftlichen Niedergangs ist es besonders dem Düsseldorf Werke gelungen, größere Bestellungen hereinzubekommen, wodurch der Gesamtumsatz für 1901 mit 5 991 869,68  $\mathcal{M}$  um nur etwa 8% gegen das Vorjahr zurückgeblieben ist. Die Werke in Berlin-Reinickendorf und Düsseldorf-Oberbilk sind nach mehrjährigen Vergrößerungen nennbar ausgebaut und mit den neuesten und praktischsten Einrichtungen versehen, wozu 64 744,04  $\mathcal{M}$  Aufwendungen erforderlich wurden.

Der Brattogewinn für 1901 beträgt 504 226,05  $\mathcal{M}$ , ab Abschreibungen mit 171 408,76  $\mathcal{M}$  bleiben 332 817,29  $\mathcal{M}$ , welche wie folgt vertheilt werden sollen: Arbeiter-Unterstützungsfonds 5000  $\mathcal{M}$ , Tantiemen 27 467,16  $\mathcal{M}$ , 4% Dividende = 86 000  $\mathcal{M}$ . Von dem dann verbleibenden Reingewinn: an die Mitglieder des Aufsichtsraths 16 120,45  $\mathcal{M}$ , 8% Dividende = 172 000  $\mathcal{M}$ , ergibt einen Saldo-Vortrag von 26 229,68  $\mathcal{M}$ .

#### Düsseldorf-Rattinger Röhrenkesselfabrik vormals Dürr & Co.

Mit Rücksicht auf die allgemeine wirtschaftliche Lage kann das Ergebnis des Geschäftsjahres 1901 als befriedigend bezeichnet werden. Wenn die Gesellschaft auch im Landkesselbau nicht vollständig beschäftigt war so hat dagegen das Düsseldorf Werk für den Schiffskesselbau das ganze Jahr hindurch bessere Beschäftigung gehabt. Die geringere Aufnahmefähigkeit für Kessel im Inlande hat dazu geführt, einen Ausguss dafür im Auslande zu suchen, und ist dieses mit bestem Erfolge gelungen. Während eine der ersten Kesselfabriken Englands nach sorgfältiger Prüfung die Patentrechte des Werkes für Landkessel für England und seine Colonien erwarb, ist mit einer der bedeutendsten englischen Schiffswerften ein gleiches Abkommen bezüglich der Schiffskessel-Patente für England und seine Colonien getroffen, ebenfalls gelang es, mit einer ersten italienischen Firma für die Ausführung der Land- und Schiffskessel einen Vertrag abzuschließen.

Die Abschreibungen belaufen sich auf 198 022,10  $\mathcal{M}$ , so daß ein Reingewinn von 252 638,46  $\mathcal{M}$  sich ergibt. Hiervon sind zu kürzen: 5% für den gesetzlichen Reservefonds = 12 632,92  $\mathcal{M}$ , Gewinntheil für den Vorstand 35 772,62  $\mathcal{M}$ , 4% Dividende = 100 000  $\mathcal{M}$  und von dem Rest von 104 252,92  $\mathcal{M}$  10% Gewinntheil für den Aufsichtsrath = 10 425,31  $\mathcal{M}$ . Was den verbleibenden Saldo von 93 872,61  $\mathcal{M}$  zuzüglich Gewinnvortrag aus 1900 mit 3259,70  $\mathcal{M}$  betrifft, so wird vorgeschlagen, 2% Superdividende = 50 000  $\mathcal{M}$ , Rückstellung für die Kosten der Düsseldorf-Anstellung 30 000  $\mathcal{M}$ , zur Bildung einer Unterstützungskasse 5000  $\mathcal{M}$ , zur Verfügung des Aufsichtsraths für Gratifikationen 5000  $\mathcal{M}$  zu genehmigen und den Rest mit 8087,31  $\mathcal{M}$  auf neue Rechnung vorzutragen.

#### Oberschlesische Eisenbahn-Bedarfs-Act.-Ges. Friedenshütte.

Ans dem umfangreichen Bericht für 1901 gehen wir Folgendes wieder:

„Das Geschäftsjahr 1901 ist gekennzeichnet durch den schärfsten Rückgang der Conjunctur auf allen mit der Eisenbranche zusammenhängenden industriellen Gebieten und durch einen so intensiven Arbeitsmangel, wie wir sie im letzten Jahrzehnt, abgesehen von einigen Monaten im Jahre 1894, auch nicht annähernd zu beklagen gehabt haben. Im Hochofenbetriebe haben von vier Hoehöfen, welche seit dem Jahre 1897



ununterbrochen im Betriebe waren, in dem Berichtsjahre während der ersten neun Monate drei und bis zum Schlusse des Jahres sogar nur zwei im Feuer gestanden. Wenn trotzdem bei diesem Betriebe die Selbstkosten gegen das Jahr 1900 um über 2.  $\mathcal{M}$  für die Tonne zurückgegangen sind, so zeugt das von einer in aller und jeder Weise geübten Sparsamkeit und von der Güte unserer von Jahr zu Jahr verbesserten Betriebsanlagen. Das Geschäft in Handelseisen, welches im April in quantitativer Beziehung eine, wenn auch geringfügige Belebung gezeigt hatte, verschlechterte sich sehr rasch. Der in jedem Frühjahr auftretende Bedarf für das Baugewerbe blieb aus nach den Zusammenbrüchen einzelner Hypothekenbanken, und es stockte die Arbeit in den Constructionswerkstätten und in den Maschinenfabriken als Folge der überaus ungünstigen allgemeinen wirtschaftlichen Verhältnisse. Der Beschäftigungsgrad liefs empfindlich nach und die Geschäftslust nahm stetig größere Dimensionen an. Angesichts der Thatsache, daß das amerikanische Geschäft im Verlaufe des Berichtsjahres sich immer günstiger gestaltete und daß auch in England die Preise wesentlich höher standen als in Deutschland, konnte es keinem Zweifel unterliegen, daß während der zweiten Hälfte des Berichtsjahres nicht mehr die vom Auslande drohende Gefahr, sondern lediglich die Uneinigkeit in und zwischen den großen Industriegebieten an der Saar und Mosel, in Rheinland und Westfalen und in Süddeutschland die Beronte am deutschen Walzeisenmarkte verschuldete. In dieser Erkenntnis traten in der zweiten Hälfte des December die Vertreter der größten west- und süddeutschen Walzwerke zum Zwecke gemeinschaftlicher Preisfestsetzung zusammen und beschloßen, Stabeisen nicht unter einem vereinbarten Grundpreise des Ferneren abzugeben. Dieser ganz überraschend zustande gekommene Zusammenschluß, welcher nach den Erfahrungen der Vorjahre in den Verbraucherkreisen nicht erwartet werden konnte, schaffte bessere Verhältnisse. Es entwickelte sich noch in der zweiten Decemberhälfte ein lebhafteres Verkaufsgeschäft, wenn auch auf Basis einer noch völlig unlohnenden, in keinem Verhältnisse zu den Selbstkosten stehenden Preistellung. Das Auslandsgeschäft in Handelseisen ist unter den im Inlande herrschenden Verhältnissen im Berichtsjahre ein besonders lebhaftes gewesen; der Absatz von Walzeisen ist, abgesehen nur von dem Export nach Rußland, um nahezu das Doppelte des bisher erzielten Umfanges gestiegen. Das Geschäft in Formeisen, insbesondere in Trägern, ist quantitativ gegen das Vorjahr nicht zurückgegangen. Das Geschäft in Eisenbahnmateriale verlief quantitativ und preislich überaus unbefriedigend. Das Geschäft in Grobblechen übertraf in seiner Ungunst die schlimmsten Befürchtungen. Den schwierigen Verhältnissen, wie solche den Walzeisenmarkt beherrschten, trat noch hinzu der schlechte Geschäftsgang bei den Rhedereien, in dessen Folge die größten Seetransport-Gesellschaften sich veranlaßt sahen, von dem Ban neuer Schiffe Abstand zu nehmen, die Weiterführung hereits im Ban begriffener Schiffe zu sistiren und ihre Fertigstellung vorläufig hinauszuschieben. Das Geschäft in gewöhnlichen Feinblechen, abgesehen lediglich von Blechen zu Spezialzwecken, ist vollständig derontirt.

Das Geschäftsjahr schloß mit einem Bruttoüberschufs von 1824 647,79  $\mathcal{M}$ , von welchem Abschreibungen in Höhe von 1148 371,48  $\mathcal{M}$  vorgenommen sind, so daß ein Ueberschufs von 676 276,31  $\mathcal{M}$  v. r. bleibt, zu welchem der Vortrag aus dem Jahre 1901 mit 130 511,14  $\mathcal{M}$  tritt. Von dem sich ergebenden Betrage von 806 787,45  $\mathcal{M}$  sind zunächst 5% von 676 276,31  $\mathcal{M}$  auf den Reservefonds mit 33 813,82  $\mathcal{M}$  zu verbuchen. Von der darnach verbleibenden Summe von 772 973,63  $\mathcal{M}$  schlagen wir vor, für Tantiemen an den Vorstand 33 813,82  $\mathcal{M}$ , für 3% Dividende =

600 000  $\mathcal{M}$  zu verwenden, so daß auf neue Rechnung 199 159,81  $\mathcal{M}$  entfallen.

Das Geschäft im laufenden Jahre hat sich während der verfloßenen 3½ Monate auf gesunder Grundlage thatsächlich Bedarfe freundlicher gestaltet. Die Beschäftigung in Walzeisen hat sich gehoben. Auch für das Trägergeschäft ist eine, wenn auch erheblich bescheidenere Besserung bezüglich des Preises zu constatiren. Unbefriedigend bleibt nach wie vor das Grobblechgeschäft, während für das Feinblechgeschäft durch die zwischenzeitlich erfolgte Gründung des deutschen Feinblechverbandes eine Stabilität des Marktes und eine Aufbesserung der Preise zu verzeichnen ist."

#### Emallirwerk und Metallwaaren-Fabrik Silesia, Actien-Gesellschaft, Parusowitz O.-S.

Dem eingehenden Bericht über das Geschäftsjahr 1901 entnehmen wir:

„Unter dem schlechten Geschäftsgange haben die Resultate auch unserer Unternehmungen gelitten. Während zu Beginn des Jahres aus einer geringen Aufbesserung der Marktlage für die Erzeugnisse unserer Abtheilungen für Haus- und Küchengeräthe auf eine allmähliche Wiederkehr normaler Verhältnisse gehofft werden durfte, erlähmte im weiteren Verlaufe des Geschäftsjahres der Absatz noch mehr als im Vorjahre. Im Inlandsgeschäfte hinderte ein über Gebühr gesteigertes Mißtrauen und die durch die allgemeine Lage geschwächte Kaufkraft einen regelmäßigen Geschäftsgang; für die Ausfuhr bestanden die mißlichen Verhältnisse des Vorjahres in den großen Exportabsatzgebieten unvermindert fort. Die Verkaufs-Vereinigung Deutscher Emallirwerke, welcher sich durch einen Sondervertrag die Firma Herman Wupperman in Pinneberg und die Gruppe der erzbergischen Emallirwerke angeschlossen hatte, konnte daher nur unter besonderen Schwierigkeiten und durch Uebernahme großer Preisopfer eine gleichmäßige Beschäftigung für ihre Mitglieder besorgen. Das Verkaufsbureau Vereinigter Emallirwerke hat noch eine bedeutsame Erweiterung erfahren. Mit den vier Emallirwerken der Actien-Gesellschaft Austria zu Wien wurde für die Ausfuhr nach allen Welttheilen ein Syndicatsvertrag über die gegenseitigen Arbeitsantheile auf den einzelnen Exportabsatzgebieten mit gemeinsamem Verkaufsstelle in Berlin abgeschlossen. Am 1. Juli 1901 trat dieses von den maßgebenden deutschen und österreichischen Emallirwerken begründete Export-Centralbureau Continentaler Emallirwerke in Thätigkeit. — Wir mußten uns entschließen, die Production eines unserer Emallirwerke provisorisch gänzlich einzustellen und legten die in unseren rheinisch-westfälischen Filialen betriebene Specialfabrication decorirter Exportartikel in unserem Köln-Ehrenfelder Betriebe zusammen, während wir die Herstellung einfarbiger Emallirwaaren dort gänzlich aufgaben und den Schwelmer Betrieb vorläufig ruhen lassen. — Für die Erzeugnisse unserer Metallwaarenfabrik hatten wir ein Cartellverhältnis zu den maßgebenden Firmen dieses Industriezweiges angebahnt. Diese Verständigung konnte jedoch mangels einer geeigneten Organisation für die gleichmäßige Beschäftigung der einzelnen Interessanten und mangels einer gemeinsamen Verkaufsstelle für die correcte Bearbeitung der Absatzgebiete nicht von Daner sein. Nachdem die erwähnten Abmachungen mit Schluß des Berichtsjahres ihre Endschafft erreicht hatten, haben wir mit einem namhaften Concurrenzwerke Vereinbarungen getroffen, um für unsere Metallwaarenabtheilung in Gemeinschaft mit den Metallwerksunternehmungen der Oberschlesischen Eisenindustrie Actiengesellschaft eine breitere Grundlage im Betriebe und in der geschäftlichen Handhabung dieses wichtigen Betriebszweiges zu schaffen. Unsere

Umsätze an verkauften Waaren haben im Berichtsjahre 6 414 720  $\mathcal{M}$  gegen 7 785 360  $\mathcal{M}$  im Vorjahre betragen. Was die Aussichten für das begonnene erste Quartal des neuen Geschäftsjahres betrifft, so haben sich schon gegen Ende des Berichtsjahres die Anzeichen gemehrt, welche eine Besserung der Marktlage versprechen. Mit der Rückkehr des Vertrauens zur allgemeinen Geschäftslage hat auch der Bedarf wieder zugenommen. Für unsere Walzwerksabtheilung hat sich im ersten Quartal des neuen Jahres ein wichtiges Ereignis vollzogen. Der Verband Deutscher Feinblechwalzwerke ist am 21. Februar 1902 begründet worden und wir sind diesem Verbande beigetreten.

Der Brutto-Gewinn beträgt 605 788,32  $\mathcal{M}$ , ab für Abschreibungen 305 502,07  $\mathcal{M}$ , bleibt Netto-Gewinn von 299 286,25  $\mathcal{M}$ . Die Vertheilung desselben wird wie folgt vorgeschlagen: 4% Dividende von 7 000 000  $\mathcal{M}$  Actienkapital = 280 000  $\mathcal{M}$ , Vortrag auf 1902 19 286,25  $\mathcal{M}$ .

### Oesterreichisch-Alpine Montangesellschaft.

Das Betriebsjahr 1901 schließt mit einem Bruttoertragnisse von 12 865 303,12 Kronen. Nach Abzug der Generalnnkosten, Zinsen, Steuern, der gesellschaftlichen Beiträge für die Arbeiter-Kranken-, Unfall- und Invaliditäts-Versicherung, sowie der Abschreibungen in der Höhe von 2 617 112,96 K., verbleibt ein Nettogewinn von 4 668 863,71 K. Im Vorjahre betrug das Nettoergebnis 6 566 730,79 K.

Das Minderertragnis von 1 897 867,08 K., welches sich nach Berücksichtigung der Minderabschreibungen auf 2 607 815,98 K. erhöht, kann mit Rücksicht auf die Verhältnisse des Eisenmarktes nicht überraschen. Die Auflösung der Verbände, der verringerte Inlandsbedarf, die bekannte Lage des deutschen Eisenmarktes sind die Ursachen eines ungewöhnlichen Tiefstandes der Verkaufspreise.

Diese niedrigen Verkaufspreise würden das Ertragnis noch viel mehr geschmälert haben, wenn sich nicht unsere Gesteinskonglomerate infolge der durchgeführten technischen Umgestaltung des Unternehmens wesentlich verringert hätten; der Betrieb ist nunmehr zusammengefaßt in wenigen großen, mit den neuesten Einrichtungen versehenen Anlagen.

Im laufenden Jahre wurden zur Fertigstellung der Neuanlagen noch etwa 1,1 Millionen Kronen ausgegeben; damit ist jedoch, mit Ausnahme des Anbaues der Orlauer Anlagen, welcher sich auf mehrere Jahre vertheilen wird, das Bedürfnis nach Neuanlagen voraussichtlich für längere Zeit befriedigt.

Der im Berichtsjahre erzielte Umsatz belief sich auf 54 067 600,68 K., erfuhr also gegen die Facturensumme des Vorjahres von 58 421 174,54 K. eine Verminderung um 4 353 573,86 K.

Der Betrieb der der Gesellschaft gehörenden Kohlenbergbaue verlief durchaus normal.

In den Eisensteinerbergbaueu werden im Berichtsjahre 1 177 560 t Erz gegen 1 133 420 t im Vorjahre erbaue. Zur Verbindung des Erzberges mit der neuen Hochofenanlage wurde eine elektrische Förderbahn angelegt und durch das Gebirgsgehänge vom Eisenerzer Bahnhofe zum Hochofenplateau ein 1040 m langer gemauerter Stollen hergestellt. Die aus 48 Oefen bestehende Krampenthaler Röstanlage wurde umgebaut und durch 26 neue Röstöfen erweitert.

Der Hochofenbetrieb hatte einen durchweg normalen Verlauf. Die Roheisenproduction betrug 322 850 t gegen 310 183 t im Vorjahre, weist also ein Plus von 12 667 t auf.

Bei der neuen Hochofenanlage in Eisenerz wurde mit Ende des Berichtsjahres der Betrieb aufgenommen. Die bisher sowohl hinsichtlich der Dimensionirung des Hochofens, als auch hinsichtlich der gesammten maschinellen Einrichtungen vorliegenden günstigen Erfah-

rungen lassen mit Sicherheit ein vollständiges Entsprechen der Anlage erwarten.

Im Berichtsjahre wurden die Kokshochöfen in Schwechat und Zeltweg, sowie zwei Holzkohlenhochöfen in Heft und ein Holzkohlenhochofen in Eisenerz angeblasen, so daß nunmehr vier Kokshochöfen und vier Holzkohlenhochöfen im Feuer stehen.

In den Raffinirwerken wurden erzeugt: 207 676 t Blöcke, 67 395 t Poddelleisen, 110 590 t Halbfabricate und 163 736 t fertige Walzwaare. Gegenüber dem Vorjahre ist bei fertiger Walzwaare ein Ausfall von 6595 t zu verzeichnen.

Das neue Zeltweger Blechwalzwerk wurde in Betrieb gesetzt. Diese Anlage functionirt bestens und entspricht sowohl hinsichtlich Leistungsfähigkeit als auch in Bezug auf Verrbilligung der Gesteignungskosten vollkommen den gehegten Erwartungen.

In Donawitz wurde die neue Fabrik für feuerfeste Producte dem Betriebe übergeben und die Tiefenanlage, sowie die elektrische Centralstation fertiggestellt. Es gelangten im ferneren eine Reihe von elektrischen Manipulations- und Verladekränen zur Aufstellung und wurde mit der Montage eines Haldensturzkranes begonnen. Die neue Mittelstrecke in Kindberg wurde im März d. J. in Betrieb gesetzt. Das Schwechat Paddlings- und Walzwerk und gleichgültig die Grob- und Blechstrecken in Pichling wurden außer Betrieb gesetzt und sind im Abtrage begriffen. Die Feinblechfabrication wurde eingestellt und gelaugten die Feinblechwalzwerke Krieglach und Gemeingrube zum Verkaufe.

In den gesellschaftlichen Werken waren mit Schlufs des Jahres 15 340 Arbeiter gegen 17 054 im Vorjahre beschäftigt. Das Vermögen der Brudersladen und Arbeiterversorgungs-Vereine beträgt mit 31. December 1901 8 125 019,33 K., jenes der Beamtenpensions-Institute 2 664 678,19 K.

In der Generalversammlung vom 21. April wurde die Vertheilung einer Dividende von 5% und zur Deckung der durch die umfassenden Neubauten entstandenen, schwebenden Schuld eine Erhöhung des Actienkapitals um 12 Millionen Kronen beschlossen; die neuen Actien haben an den Erträgen der Gesellschaft vom 1. Januar 1902 ab zu participiren.

### Das österreichisch-ungarische Eisencartell.

Im October 1900 war das ehemalige österreichisch-ungarische Eisencartell zur Lösung gekommen, da die Rima-Muranyer-Eisenwerksgesellschaft, ohne sich vorher mit den zusammengeschlossenen Werken darüber verständigt zu haben, die Eisenwerke des Grafen Andrássy und die Actien der „Unio“-Blechfabrik sowie der Hernadthaler Eisenindustrie, die außerhalb des Cartells standen, erworben hatte und durch diese Werke nach wie vor die Preise des österreichischen Eisencartells in Oesterreich unterbieten liefs. Das im October 1900 gelöste Uebereinkommen zwischen den zusammengeschlossenen österreichischen und ungarischen Eisenwerken hatte festgesetzt, daß die österreichischen Werke jährlich 11 500 t Eisen nach Ungarn, die ungarischen Werke jährlich 13 500 t Eisen nach Oesterreich ausführen dürfen; die Rima-Muranyer verlangte nun, daß den ungarischen Werken von seiten der österreichischen statt des Ausfuhr-Überschusses von 2000 t ein solcher von 3000 t zugestanden werde, und machte davon die Erneuerung des Cartells abhängig. Die österreichischen Werke lehnien dieses Begehren rundweg ab. Der Preiskampf, der nun zwischen den österreichischen und ungarischen Werken entbrannte, nahm immer schärfere Formen an, und die gegenseitigen Unterbietungen führten schließlich zu Preisen, die sich vielfach den Gesteignungskosten näherten. Der Preisrückgang in Verbindung mit dem Rückgang des Ab-

satzes spiegelte sich naturgemäß in den letzten Rechnungsabzählungen; gekürzt wurde die Dividende der Prager Eisenindustrie um  $2\frac{1}{2}\%$ , der Rima und der Alpen Montangesellschaft um je  $3\%$ , der Böhmischen Montangesellschaft um  $4\%$ , der Poldihütte um  $5\frac{1}{2}\%$  (auf 0). Die großen österreichischen Werke hatten sich sofort nach Auflösung des Cartells zu einem Verband zusammengeschlossen, um ihr gegenseitiges Absatzgebiet zu wahren und sich in den Preisen nicht zu unterbieten; dieser Zusammenschluß, der den bisherigen Stand der Erzeugung zur Grundlage nahm, bildete den Ausgangspunkt der weiteren auf Erneuerung des Cartells gerichteten Arbeiten. Die österreichischen Werke betonten stets, daß auch in Ungarn ein Zusammenschluß der Werke erfolgen müsse, wenn ein festgefügtes österreichisches Cartell mit den ungarischen Werken feste Vereinbarungen treffen solle. Wiederholte Verhandlungen, die sich in erster Linie um die Größe der Anfuhrmengen der Werke in die beiderseitigen Absatzgebiete bewegten, blieben erfolglos, obwohl die Rima mit ihren Mehrforderungen immer mehr zurückging. Als sich aber die großen ungarischen Werke über die Erzeugungsaufteilung geeinigt hatten, führten die letzten Verhandlungen schließlich zu einer Verständigung zwischen den ungarischen und österreichischen Werken. Vorbehaltlich gegenseitiger Compensationen, die zweifellos an Stelle der Lieferungen in die beiderseitigen Absatzgebiete treten werden, sollen die österreichischen Werke jährlich nach Ungarn rund 17 000 t, die ungarischen Werke nach Österreich jährlich rund 28 000 t ausführen dürfen; der Ausfuhr-Eberschuß

der ungarischen Werke, der im früheren Cartell 2000 t betrug und den diese Werke zuerst auf 30 000 t erhöht haben wollten, wird 11 000 t jährlich betragen; doch erfährt dieses Zugeständniß eine wesentliche Einschränkung dadurch, daß zwar die Ungarn jetzt um 14 500 t mehr als früher nach Österreich, die Österreicher aber um 5500 t mehr als früher nach Ungarn ausführen dürfen. Die Österreicher werden überdies eine jährliche Abfindung in haar von etwa 100 000 Kr. an die Ungarn zu zahlen haben. Im Laufe des Mai werden die Ansarbeitung der Cartellsatzungen und die Verhandlungen mit den kleinen Werken zum Zweck des Anschlusses an die beiden Cartelle erfolgen; da sich die großen Werke geeinigt haben, werden diese Verhandlungen kaum nennenswerthen Schwierigkeiten begegnen. Außerdem muß jedoch noch eine Vereinbarung mit den beiden bosnischen Eisenwerken Zenica und Vares erfolgen. Die beiden Cartelle sollen auf die Dauer von 10 Jahren abgeschlossen werden und werden zum erstmalig die gesamte österreichisch-ungarische Eisenerzeugung einschließlich der Roheisenerzeugung umfassen. Keines der Werke, die dem Cartell angehören werden, darf einen neuen Zweig der Eisenerzeugung während der Cartelldauer aufnehmen, noch darf ein dem Cartell angehöriges Werk einem etwa neu entstehenden, sich der Eisenerzeugung widmenden Werke Roheisen oder Halberzeugnisse zur weiteren Verarbeitung liefern. Durch das Cartell dürften die durch den Kampf der letzten anderthalb Jahre tief gesunkenen Eisenpreise im Inlande eine entsprechende Erhöhung erfahren.

## Vereins-Nachrichten.

### Verein deutscher Eisenhüttenleute.

#### Änderungen im Mitglieder-Verzeichniß.

- Adämer, Heinrich**, Diplomingenieur, Mannheim, Windeckstraße 23.  
**Böker, Moritz**, Commerzienrath, Director der Bergischen Stahlindustrie-Gesellschaft, Remeisheid  
**Gottschalk, Richard**, Vertreter der Firma Carl Später, Hilden bei Düsseldorf.  
**Hilbenz, Dr. H.**, Obergeringenieur, Aachener Hütten-Actien-Verein, Rothe Erde bei Aachen.  
**Müller, Ewald**, Obergeringenieur, vervolligter Sachverständiger für Material-Abnahme, Essen-Ruhr, Kettwiger Chaussee 84.  
**Palme, J.**, Ingenieur, Porta Westfalica bei Minden i. W.  
**Pander, G. A.**, Riga, Govv. Livland, Rusland, Romanowstraße 13.  
**Reicheid, August**, „Finsbury Pavement House“, Finsbury Pavement, London E. C.  
**Rompf, Wilhelm**, Ingenieur, Betriebschef der Kunstsandstein- und Thonwerke G. m. b. H., Spilh bei Trösdorf, Rheinland.  
**Schröder, Paul**, Obergeringenieur der Deutschen Babcock & Wilcox-Dampfkesselwerke Act.-Ges., Oberhausen.  
**van der Straeter, Max**, Ingenieur, Godsherg, Rheinlande 74.

#### Neue Mitglieder:

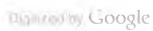
- Balton, H.**, Obergeringenieur, Departement van Koloniën s-Gravenhage, z. Zt. Düsseldorf, Leopoldstr. 8.  
**Beck, Rossmus**, Director der Dürener Metallwerke A.-G., Düren, Rhld.

- Dieckerhoff, H. jr.**, Ingenieur der Firma Gevelsberger Stahlwerk Heint. Dieckerhoff, Gevelsberg i. W.  
**Falk, Arnold**, Procurist der Deutsch-Österreichischen Maunemannröhren-Werke, Düsseldorf, Charlottenstraße 52.  
**Fatzberger, Carl**, Hütteningenieur der Eisenindustrie-Aktiengesellschaft Zenica, Zenica, Bosnien.  
**Funke, Fr.**, Ingenieur und Procurist der Maschinenfabrik Sack, Rath bei Düsseldorf.  
**Heinrich, Hugo**, Ingenieur, Eintrachthütte bei Schwientochowitz O. S.  
**Janota, Roman**, Hüttenmeister der Eisenindustrie-Aktiengesellschaft Zenica, Zenica, Bosnien.  
**Landsberg, H.**, Director des Heddenheimer Kupferwerks vorm. F. A. Hesse Söhne, Frankfurt a. M., Eschersheimer Landstr. 37.  
**Leder, Wilhelm**, Hüttenchemiker der Eisenindustrie-Aktiengesellschaft Zenica, Zenica, Bosnien.  
**Mannheimer, Dr.**, Stadtverordneten-Vorsteher, Beuthen O. S.  
**Maser, H.**, Director der Maschinenbau-Gesellschaft Heilbrunn, Heilbrunn.  
**Mauer, Hermann**, Bergingenieur, Zawiercie, Russ.-Polen.  
**Mauer, Waldemar**, Bergingenieur, Sielce bei Sosnowice, Russ.-Polen.  
**Strait, Emil**, Betriebsdirector der Eisenindustrie-Aktiengesellschaft Zenica, Zenica, Bosnien.  
**Wiedmann, Hans**, Ingenieur, Leiter der Griffin-Rädergießerei der Firma Fried. Krupp, Mägdeburg-Backau, Schöneckerstraße 3.

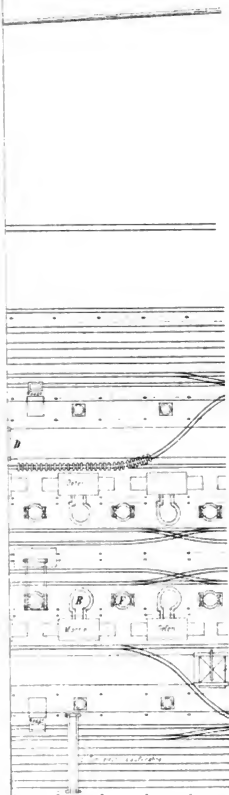
#### Verstorben:

- Vaupel, August**, Procurist des Bochumer Vereins, Bochum.  
**Sjögren, Carl**, Eisenwerksdirector, Donawitz bei Leoben.





# Steel Works der



1/10/1917

